



ICOM

Lafayette

importatore esclusivo icom per l'Italia, dal 1968

Sede amministrativa e commerciale:

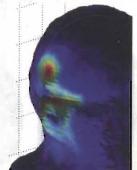
S. P. Rivoltana, 4 - km 8,5 - 20060 Vignate (MI) - Tel. 02.95029.1/Fax 02.95029.319/400/450 - marcuccl@marcuccl.it Show-room: Via F.IIi Bronzetti, 37 - 20129 Milano - Tel. 02.75282.206 - Fax 02.7383003

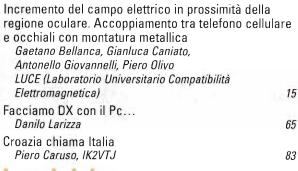
www.marcucci.it

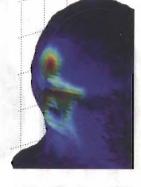


l progetti

Simulatore hardware per µcontrollori (parte I) Angelo Brustia	5
La "Bara"lo stadio finale Davide Munaretto	23
Duplicatore di diapositive e pellicole a LED bianchi Andrea Dini	35
Antenna collineare per 1200MHz <i>Pierluigi Poggi, IW4BLG/3</i>	80
Gli annrofondimenti	







e rubriche

Lettera del Direttore	3
Radio Days di Quelli del Faiallo Segnali (e tempeste) dal Sol Levante	38
Old CB Di Vinavil, op. Oscar HEATHKIT GW-10	45
No problem	88
Mercatino	96
Circuiti stampati	100
Indice 2003	102



Le monografie

Misuratore di campo elettromagnetico con Micro Cap 7 - quinta parte	28
Alberto Bagnasco	28
Gli attuatori passo passo - quinta parte: note teoriche ed applicazioni pratiche	
Ferdinando Negrin	71



Surplus DOC

Anticha Padia Magnaduna CV/20	
Antiche Radio. Magnadyne SV39 Giorgio Terenzi	49
AST Ari Surplus Team. Un Collins "nostrano"!	
NTR 100 & NAC-101 ATU Aviotel Rockwell/Col William They, IZ4CZJ	lins <i>53</i>
ROHDE & SCHWARZ EPM	
Le stazioni radio si possono anche "GUARDAI Carlo Bianconi	RE"









ODENA 17/18 gennaio 2004

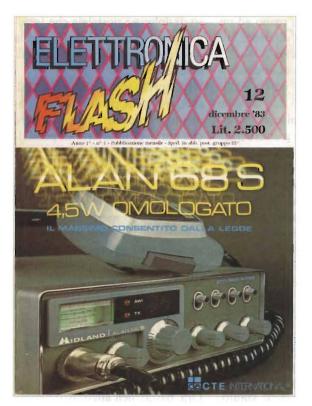
Modena Fiere Viale Virgilio, 70/90 dalle ore 9 alle 18



organizzazione **BLU NAUTILUS** srl tel. 0541 439573 www.blunautilus.it

- elettronica hardware software radiantismo
- ricezione satellitare telefonia surplus
- componenti accessori videogiochi hobbistica

elleziosa



Questo mese è un mese importante per noi: esattamente venti anni fa, di questi giorni, si stava febbrilmente chiudendo il primo numero di Elettronica Flash e Giacomo Marafioti, e il figlio Fabrizio, dalla sede di Bologna, cominciavano l'avventura che è giunta fino a noi.

Venti anni per una persona sono pochi, anzi sono solo l'inizio ma per una rivista sono "una vita" fatta di tanti giorni belli, pieni di soddisfazioni e di tanti altrettanto brutti, dove il mondo sembra crollarti addosso. Durante questi anni Giacomo Marafioti ha visto passare tanti collaboratori, alcuni dei quali continuano a collaborare con me a consolidare un attaccamento alla rivista degno di uomini di altri tempi. Non potevo, anzi non avrei voluto, che l'editoriale di un numero così importante non fosse redatto che dal fondatore della rivista, Giacomo Marafioti. Ed è a lui che lascio la penna. Molti avranno la sorpresa di leggerlo per la prima volta ma moltissimi avranno il piacere di risentire le sue parole. A tutti loro ed alle loro famiglie un grande augurio di un Buon Natale e di un prospero e sereno 2004 da parte della grande famiglia di Elettronica Flash.

Lucio Ardito

Salve carissimo,

sarai di certo sorpreso di questa mia ricomparsa, o la sorpresa maggiore è forse stata quella di essermi defilato con tanta fretta? Ad ogni modo il mio augurio è che comunque sia piacevole per te come lo è per me. Non ho potuto certo rinunciare al graditissimo invito ricevuto da Lucio di ricomparire in questo spazio che fino a nemmeno molto temo fa costituiva un imperdibile appuntamento mensile. Purtroppo ho dovuto lasciare che la mia piccola creatura, la tua Elettronica Flash, si allontanasse da me ma l'età ha le sue esigenze, come spesso si sente dire.

Eppure non è solo questo, di certo, ha avuto grande importanza anche il comportamento poco edificante di alcuni stretti collaboratori... Beh, ormai l'acqua è passata e i dadi sono stati tratti e poiché non sono mai stato il direttore di un periodico scandalistico e non ci ho mai nemmeno tenuto, non credo sia il caso di tediarti con questi piccoli ma importanti pettegolezzi che hanno cambiato il corso della tua, nostra Elettronica Flash. Come dicevo non è stato facile compiere l'importante passo di cedere la mano della mia creatura ad un altro padre, un altro tutore che potremmo quasi definirlo "padre putativo", una decisione difficile e sofferta soprattutto da un punto di vista personale.

D'altra parte puoi di certo comprendermi: abituato da sempre a starmene in prima linea è difficile ad un certo punto farsi da parte, lasciare ad altri il timone ma, quando tra i "pretendenti" ho avuto il piacere di vedere Lucio, tutto si è reso più semplice.

Passare la mano a lui è stato quasi naturale: anche lui conosceva Elettronica Flash quasi da sempre essendone stato un fidato fornitore da tantissimo tempo ed Elettronica Flash, una delle sue pri-





più matura.

In verità io sono stato forse un genitore severo, quello che si dice, un poco alla vecchia maniera, perché ho sempre sostenuto dovesse apparire più austera, tecnica potremmo dire, onde rilevare maggiormente le sue qualità ma, al di là di

dere la mano ad un nuovo direttore come Lucio.

Inoltre questa tua rivista è nata a Bologna e mi avrebbe fatto piacere continuasse a vivere nella mia stessa città. quasi questo potesse mitigare il dolore di una lontananza che comunque si fa sentire, senza che subisse traumi e sostanziali modifiche, poiché cambiare guida dandole un

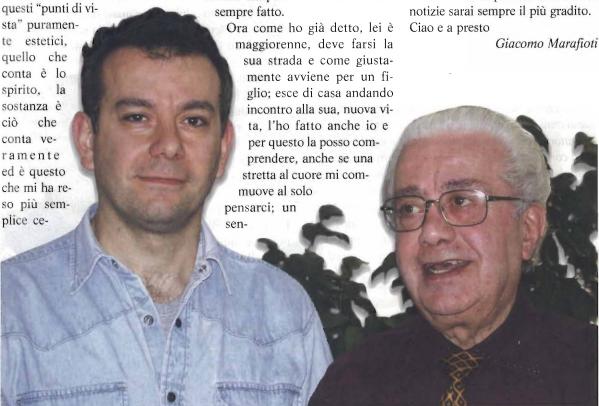
"padre putativo", avrebbe potuto rivelarsi fatale.

In più desideravo che i suoi Collaboratori, a molti dei quali devo ancora tutta la mia personale gratitudine, qualora lo avessero voluto, potessero continuare a dimostrarle la loro simpatia così come hanno sempre fatto.

so di dolorosa nostalgia che fortunatamente posso stemperare con la gioia che nasce nel seguirne la continua ascesa.

Ora ti prego, permettimi, prima di salutarti, di porgere un ringraziamento particolare a Lucio, oltre che per avermi offerto la possibilità di scriverti queste poche righe anche e soprattutto per quanto stà facendo, dimostrandomi con i fatti di avere riposto nelle mani giuste le mie migliori speranze, ma il mio pubblico ringraziamento si estende anche a tutti coloro che mi hanno permesso di consegnare a Lucio una Elettronica Flash forte e matura. Ma non solo: grazie, grazie a tutti coloro che non mi hanno dimenticato e che con le loro telefonate o lettere mi hanno fatto capire che la vita continua, anche da "pen-

Ora basta; nell'augurarti sempre una buona lettura di queste pagine, ricorda comunque che se avrò tue notizie sarai sempre il più gradito.



Simulatore hardware per µcontrollori (parte 1)

Angelo Brustia

La diffusione dei microcontrollori ed il loro conseguente calo dei costi hanno permesso anche a chi progetta circuiti per hobby di utilizzare questi componenti fino a pochi anni fa "riservati" ad una ristretta cerchia di progettisti in grado di manipolare disinvoltamente linguaggi ostici come l'assembler

Introduzione

Oggi, pur costituendo il linguaggio macchina la strada migliore per ottimizzare la memoria disponibile, sono disponibili compilatori per i linguaggi di alto livello piu' diffusi (principalmente C, ma anche Pascal e Basic) sicuramente in grado di semplificare la scrittura di programmi molto articolati.

Non è mia intenzione descrivere dettagliatamente cos'è un microcontrollore dal momento che su questa stessa rivista sono già stati pubblicati diversi articoli al proposito, molto semplicemente questi dispositivi dispongono di diversi pin di ingresso e uscita (porte) a cui è possibile connettere, internamente al chip e con opportune linee di programma, dispositivi come comparatori analogici, convertitori A/D, timer, ecc. in grado di operare fino a diverse decine di MHz, sfruttando nel contempo la possibilità di eseguire sui segnali di I/O calcoli in virgola fissa e mobile, con e senza segno, per condizionare i segnali (ad esempio è possibile realizzare un semplice timer da cucina oppure filtrare numericamente un segnale con filtri numerici IIR o FIR).

Il microcontrollore (che si differenzia dal noto microprocessore per la presenza di memoria ROM e RAM interna) costituisce quindi una evoluzione dei noti circuiti a logica cablata (per intendersi i circuiti realizzati con singoli circuiti integrati) rendendo possibile realizzazioni circuitali suscettibili di modifiche sostanziali senza dover alterare nemmeno il valore di un componente, ma semplicemente riscrivendo il programma che "gira" sul micro. Spesso chi proviene dai circuiti cablati (come il sottoscritto) prova una naturale ripugnanza a costruire circuiti con linee di programma invece di usare il saldatore, atteggiamento questo che nasce spesso da brutte esperienze di programmazione o da una innata diffidenza verso qualcosa di non immediatamente comprensibile.

Superata l'iniziale "impasse" ci si rende conto tuttavia che operare su un micro è piuttosto facile e permette di realizzare una infinità di circuiti che, in logica cablata, richiederebbero diversi integrati invece di un solo chip.

Gli strumenti che servono per iniziare non sono molti e sono disponibili quasi sempre a titolo gratuito o comun-



que a basso costo; fondamentalmente quello che serve è :

- un ambiente di sviluppo, cioè un programma contenente un editor in grado di supportare il linguaggio di programmazione e un assemblatore per tradurre il programma in codice macchina (visto che il micro "capisce" solo questo linguaggio);
- un programmatore in grado di scrivere il programma nella memoria del chip;
- un simulatore e/o un emulatore per testare i circuiti prima di realizzarli praticamente.

Ambiente di sviluppo (indicato in genere dall'acronimo IDE) programmatore ed emulatore sono legati al tipo di micro che si vuole utilizzare e, solitamente, funzionano solo per quello (a parte alcuni ambienti "universali" che rientrano pero' nel campo professionale); di conseguenza è opportuno sceglierne uno per acquisire la pratica necessaria, passando poi a sistemi piu' complessi quando si è raggiunta una certa esperienza.

Il mio consiglio è quello di iniziare con i processori PIC, prodotti dalla Microchip, per i quali è disponibile, all'indirizzo www.microchip.com tutta la documentazione necessaria (datasheet e Application Note) nonchè un ambiente di sviluppo assembler (MPLAB) decisamente curato e professionale, il tutto completamente gratuito (dal momento che il solo IDE richiede lo scaricamento via internet di circa 16 Mb è possibile richiedere il CD che viene spedito previa compilazione di un semplice form).

A mio parere è opportuno iniziare a programmare in linguaggio assembler per almeno due motivi: la conoscenza approfondita del micro, quindi l'uso di tutte le sue potenzialità, si acquisisce "smanettando" i registri, non delegando questo compito ad un linguaggio di alto livello che non permette di capire sino in fondo quello che si sta facen-

do (il linguaggio assembler dei PIC è decisamente semplice e comprende circa una trentina di istruzioni).

I compilatore C, Basic, ecc hanno un costo spesso decisamente elevato che è meglio affrontare quando si hanno le idee più chiare sulle proprie esigenze (esistono tuttavia versioni demo che funzionano bene, pur con i limiti delle versioni dimostrative).

Il programmatore è in genere un circuito molto semplice, costituito da tre o quattro transistor o un circuito integrato (di solito un buffer), il suo compito è infatti quello di abilitare i pin specifici di programmazione del chip e di bufferizzare i segnali uscenti dalla porta parallela o seriale del PC e diretti al micro. Internet abbonda di siti dove trovare informazioni per la loro realizzazione e molti di questi sono continuamente aggiornati con gli ultimi modelli disponibili sul mercato.

Il simulatore è quel circuito che permette di vedere se il programma funziona, ovvero se il micro risponde correttamente ed esegue senza errori quanto stabilito; solitamente è raro che tutto fili liscio quindi è possibile mettere mano al programma variandolo in tempo reale, senza costruire il circuito stampato finale e doverlo buttare perchè qualcosa non va.

L'ambiente Microchip contiene un ottimo simulatore software, ma nulla è meglio di un simulatore hardware, un po' meno "ideale" del primo: non è raro infatti che un circuito provato solo nel primo ambiente vada poi ottimizzato perchè non funziona bene in un contesto reale.

I costi dei simulatori sono piuttosto alti e, solitamente, non alla portata di chi non li usa professionalmente (in questo caso lo si ripaga abbastanza velocemente); se poi il simulatore permette l'analisi in tempo reale dei registri del micro (in questo caso si parla di emulatore) i costi diventano stratosferici, perchè occorre acquistare, oltre all'unità base universale, anche le espansioni per

testare i singoli microcontrollori.

Il circuito descritto di seguito vuole essere una alternativa economica alla portata di chiunque intenda iniziare lo studio dei micro senza investire cifre elevate: non si tratta pero' del solito circuitino con quattro LED, due pulsanti e un display di impiego decisamente limitato, ma di un insieme organico di circuiti in grado di permettere la simulazione di programmi complessi, virtualmente su ogni tipo di microcontrollore (il circuito non comprende una interfaccia specifica, quindi, pur essendo pensato per i PIC, può essere facilmente adattato ad altri micro).

Nel circuito sono presenti, oltre ai componenti convenzionali, molti SMD (componenti a montaggio superficiale). La scelta è dettata da considerazioni squisitamente pratiche in quanto le grandi industrie hanno ormai abbandonato, o stanno abbandonando, i componenti ad inserzione (di costo elevato) a favore degli SMD quindi è meglio "farci l'abitudine" perché prima o poi spariranno anche dal commercio. Tutti gli SMD utilizzati sono stati recuperati da vecchie schede acquistate nei mercatini ad eccezione di alcuni integrati che possono essere richiesti gratuitamente (come campionatura) alle Case produttrici.

Descrizione circuiti elettrici

Il simulatore comprende i seguenti circuiti:

modulo visualizzatore a LED; modulo pulsanti; modulo display (LED); modulo display (LCD);

modulo generatore programmabile di impulsi/onda quadra;

modulo convertitore D/A 12 bit; modulo potenziometri; modulo interfaccia RS232; modulo interfaccia di potenza

Open Collector; modulo relè;

modulo tastiera 4X4:

modulo adattatore micro; piastrine di adattamento per i microcontrollori;

modulo alimentatore.

I moduli costituiscono delle singole unità quindi possono essere realizzati separatamente e, nel caso, se ne possono realizzare due o più dello stesso tipo per controllare simultaneamente più porte. Nella prima parte dell'articolo vedremo in dettaglio la realizzazione di otto moduli che permettono già di realizzare un "simulatore minimo" in grado di testare buona parte dei circuiti comu-

nemente realizzati con i microcontrollori. Gli altri moduli, per ragioni di spazio, saranno oggetto della seconda parte e permetteranno, una volta realizzati, di testare programmi anche molto avanzati di interfaccia con altri circuiti elettronici.

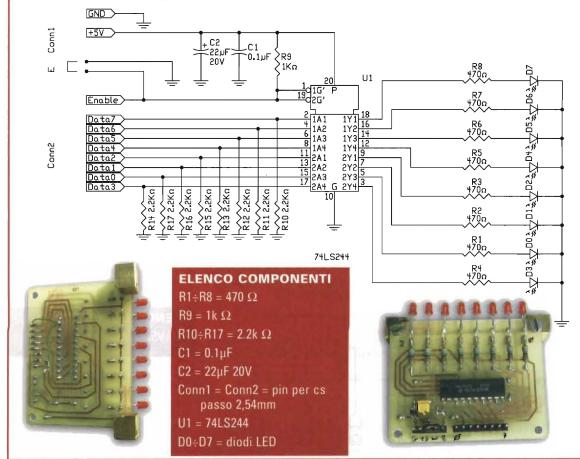
Per dare qualche anticipazione dirò che il modulo "Open Collector" permette di pilotare motori Passo-Passo di bassa e media potenza (con alcuni accorgimenti e con alimentazione esterna si possono testare anche sistemi di elevata potenza); il modulo convertitore D/A ha 12 bit di dinamica ed è piuttosto veloce (non è il

solito circuitino didattico ad 8 bit); il modulo generatore consente di sintetizzare impulsi e onde quadre con la stabilità e la precisione di un quarzo, ma con variazione della frequenza a step molto piccoli; il modulo RS232 costituisce una interfaccia bidirezionale a due canali con standard RS232;il modulo LCD permette di visualizzare testi alfanumerici su un display 2 righe x 16 caratteri infine le "piastrine di adattamento" permettono di trasformare la piedinatura di un qualunque micro in una "piedinatura universale" in modo da poterlo testare agevolmente nel simulatore.

Modulo visualizzatore a LED

Visualizza tramite otto LED lo stato logico di una porta.

Il circuito comprende otto canali (Data0-Data7), bufferizzati singolarmente con un 74LS244, che pilotano ciascuno un LED; ogni canale viene "tirato" a massa dalle resistenze R10-R17 in modo da avere i LED spenti quando il circuito è aperto e l'intero modulo puo' essere abilitato o disabilitato collegando a massa l'ingresso enable (è previsto anche un ponticello E sulla scheda in modo da avere il modulo sempre abilitato). I fili che si vedono nella foto sono presenti solo sul prototipo. Nel circuito stampato sono stati eliminati e sostituiti da piste.



Modulo Pulsanti

Imposta i livelli logici H o L sui singoli bit di una porta.

Si tratta di otto canali (Data0-Data7) settabili a livello logico L o H tramite i pulsanti P0-P7 bufferizzati da U1; questo circuito puo' essere abilitato in modo permanente tramite ponticello (E Conn1) o esternamente (da pannello) chiudendo a massa il pin Enable.

Se si vogliono livelli logici stabili i pulsanti possono essere sostituiti da interruttori.

ELENCO COMPONENTI

 $R1 \div R8 = 10k \Omega$

 $R9 = R10 = 1k \Omega$

 $C1 = 22 \mu F 20 V$

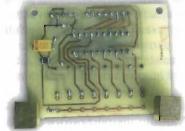
 $C2 = 0.1 \mu F$

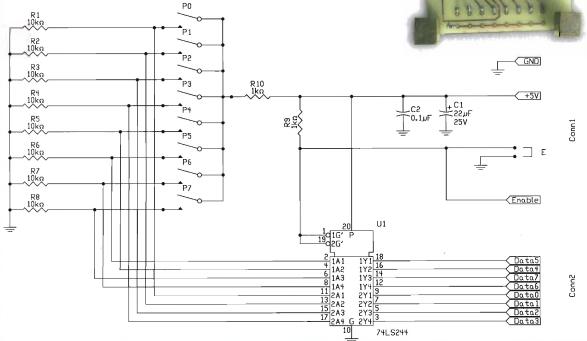
Conn1 = Conn2 = pin per cs passo 2.54mm

U1 = 74LS244

PO÷P7 = pulsanti N. A.





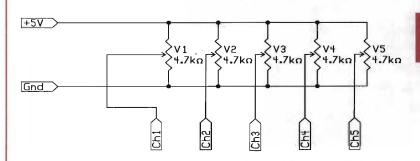


Modulo potenziometri

Questo non è propriamente un modulo ma si tratta di cinque

potenziometri indipendenti collegati tra +5V e massa.

Servono a simulare un segnale analogico variabile per testare il convertitore (o i convertitori) Analogico-Digitale.



ELENCO COMPONENTI V1 / V5 = 4.7k Ohm pot

Modulo display (LED)

Permette di visualizzare il numero esadecimale a due cifre presente su una porta a 8 bit.

Il bus a 8 bit (Data0 -Data7) viene bufferizzato (U3), inviato a due decodifiche a 4 bit (U1 e U2) e il numero viene visualizzato sui due display a catodo comune DIS1 e DIS2.

Anche in questo caso il bus è tirato a massa da R1-R8 per visualizzare "00" in assenza di collegamenti al connettore Conn1.

I due integrati U1 e U2 sono circuiti ECL piuttosto datati, ma non sono riuscito a trovare un equivalente meno preistorico che visualizzasse anche i numeri hex A—F; i soliti circuiti di decodifica (vedi ad es il 74HC4511) visualizzano solo i

numeri da 0 a 9 quindi non sono adatti allo scopo.

I due display possono essere qualunque modello a catodo comune genere FND500 o simili.

Il circuito può essere abilitato come i precedenti (ponticello E o Enable esterno).



ELENCO COMPONENTI

 $R1 - R8 = 2.2k \Omega$

 $R9 = 1k \Omega$

 $C1 = 22\mu F 20V$

 $C2 = C3 = 0.1 \mu F$

Conn1 = Conn2 = pin per cs pas-

so 2,54mm

Dis1 = FND 500

Dis2 = FND 500

U1 = U2 = 936

U3 = 74LS244

GND

DM9368

DM9668

D



ELENCO COMPONENTI

 $R1 \div R4 = 100 \Omega$

 $R5 \div R8 = 10k \Omega$

 $R9 = 1k \Omega$

 $R10 \div R13 = 2.2k \Omega$

 $C1 = 0.1 \, \mu F$

 $C2 = 22 \mu F 20V$

U1 = 74LS244

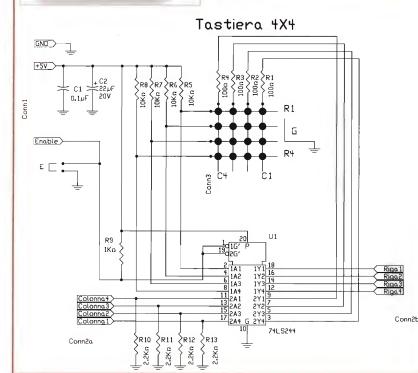
Modulo tastiera 4X4

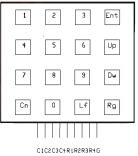
Consente di inserire dati numerici nel micro; i singoli tasti sono posti all'intersezione tra righe e colonne perciò basta variare lo stato di una colonna e vedere. con una scansione, quale riga varia a sua volta di stato identificando cosi' il tasto premuto.

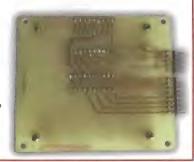
Il circuito, dotato come i precedenti di un ingresso Enable e di una abilitazione fissa, consiste sostanzialmente di un buffer che isola linee e colonne dal bus proveniente dal micro.

La tastiera utilizzata proviene da una scheda surplus; il terminale G fa capo a un reticolo di massa inserito nella tastiera per eliminare indesiderati effetti capacitivi e schermare le cariche elettrostatiche (per l'uso che se ne fa tale collegamento non è indispensabile, va bene anche una tastiera che ne sia sprovvista).

Le resistenze R10-R13 forniscono un riferimento di massa per le colonne del microcontrollore.







Modulo Relè

Consente il pilotaggio di otto relè indipendenti.

Una delle azioni tipiche di un micro è quella di pilotare (secondo particolari sequenze) dei relè connessi a carichi di elevata potenza.

Il circuito comprende un buffer (U1) che separa le linee provenienti dal micro (Data0-Data7) e pilota otto circuiti identici (RLx) composti da un transistor NPN di pilotaggio ed un relè a 12 V doppio scambio, i cui contatti sono stati connessi in parallelo per per

mettere il passaggio di correnti di 2-3 A.

Le uscite Centrale, Normalmente Aperto e Normalmente Chiuso vengono riportate verso l'esterno tramite i connettori Conn3 e Conn4 a 14 pin (tipo IDC14); come al solito il circuito può essere abilitato in modo permanente o temporaneo (ponticello E o comando Enable) e i collegamenti verso l'esterno possono essere cablati collegandoli ad una presa DB25 (Cannon 25 poli) posta sul pannello del simulatore.



ELENCO COMPONENTI

 $R1 \div R8 = 2.2k \Omega$

 $R9 = 1k \Omega$

 $Rxa = 10k \Omega$

 $Rxb = 10k \Omega$

 $C1 = 220 \mu F 50V$

 $C2 \div C5 = 0.1 \mu F$

 $C6 = 22 \mu F 20 V$

Dx = 1N4148

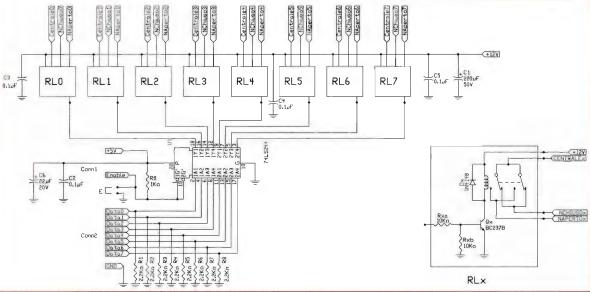
Kx = OPDT Relay

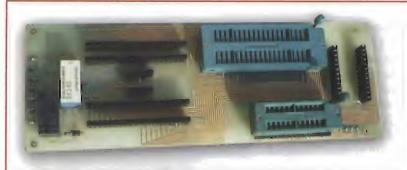
P1 = P2 = Box Headed 14pin

Qx = BC237B







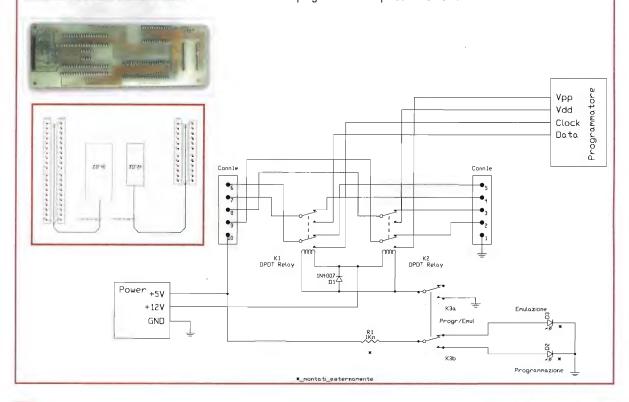


Modulo Adattatore

Questo modulo comprende lo zoccolo ZIF per inserire il microcontrollore di cui si vuole verificare il funzionamento, un altro zoccolo ZIF per inserire un eventuale integrato che deve interagire con il micro (una memoria, delle porte logiche un display aggiuntivo ecc), uno zoccolo in cui inserire un Piastrino di adattamento specifico e due relè per passare dalla programmazione alla simulazione. Il modulo adattatore costituisce l'interfaccia fisica tra tutti i Moduli sinora visti e il chip: fondamentalmente permette di cormettere tutti i pin del circuito integrato a qualunque pin di qualunque modulo, ovviamente secondo criteri prestabiliti, ma validi per qualunque processore. I connettori Conn1a e Conn1b riportano i singoli pin al piastrino; i connettori Conn1c e Conn1d sono organizzati secondo i gruppi da otto bit delle porte logiche del micro (porte A,B,C,D,E); un collegamento filare riporta infine questi pin al pannello del simulatore.

Alcuni bit delle porte (nei PIC tipicamente i bit 6 e 7 della porta B) vengono usati, in fase di programmazione, come ingresso seriale di dati e clock quindi occorre prevedere una loro commutazione elettrica dalla fase di programmazione a quella operativa. In fase di programmazione, inoltre la tensione di alimentazione viene fornita dal circuito di programmazione (Vdd) che provvede anche a polarizzare un pin del micro con 13.5 V (Vpp) per permettere il cancamento del programma nel chip. Tut-

te queste operazioni vengono svolte dai relè 1 e 2, pilotati dall'operatore tramite l'azionamento del deviatore K3. Se il programmatore utilizzato fornisce anche una uscita logica per indicare il termine della fase di programmazione il passaggio alla simulazione può essere completamente automatizzato. Il programmatore che utilizzo per i PIC è l'EPICWIN della Melabs, ma qualunque programmatore va ugualmente bene purché abbia le uscite dei segnali di programmazione anche su fili esterni, non solo sullo zoccolo (in caso contrario occorre prevedere un maschio da inserire nello zoccolo per portare fuori i segnali Vpp, Vdd, Data e Clock). Dal momento che il circuito stampato è "a vista" con una densità elevata di piste ho previsto uno schermo per evitare di metterle in corto accidentalmente realizzato con una piastrina di vetronite molto sottile a singola faccia (si trova facilmente nelle fiere radioamatoriali e ha lo spessore di una carta di credito), connessa a massa dal lato rame e incollata con nastro biadesivo (lato vetronite) sulle piste. Si realizza cosi' anche un buon effetto schermante e si riducono i disturbi indotti da una linea su quelle vicine.



Modulo alimentatore

Il simulatore deve essere alimentato dalle seguenti linee:

- + 5V 3A
- +12V 0.5 A
- +15V 0.5 A
- -15V 0.5 A.

La linea a 5V deve fornire almeno 1A per alimentare correttamente i circuiti (l'assorbimento complessivo è dell'ordine di 0.7-0.8 A), ma è meglio che sia dimensionata per correnti piu' elevate se si vogliono testare motori passo-passo di media potenza (Modulo Open Collector).

L'assorbimento sulle altre tensioni è invece inferiore a 0.2-0.3 A quindi basta dimensionare i componenti per 0.5 A.

Lo schema suggerito è realizzato con normali regolatori serie quindi occorre prevedere un buon dissipatore per Q1 e per il ponte raddrizzatore D3 (nel caso si intenda prelevare la massima corrente di circa 3 A).

Per il trasformatore ho utilizzato un componente che avevo nel cassetto, con tre avvolgimenti separati di cui uno doppio; nel caso non si riuscisse a trovare è meglio derivare la linea a 12 V da quella a 15 V visto che la corrente in gioco è piuttosto bassa.

In questo caso andrà eliminato il ponte raddrizzatore D2 e i condensatori C2-C5 saranno connessi direttamente al +15 V. Una buona idea potrebbe essere quella di riprogettare l'intero alimentatore con un circuito switching in modo da ridurre drasticamente la potenza dissipata in calore.

ELENCO COMPONENTI

 $R1 = 22 \Omega$

 $C1 = C7 = 0.033 \mu F$

 $C2 = C3 = C9 = 0.1 \,\mu\text{F}$

 $C10 = C13 = C15 = 0.1 \mu F$

 $C4 = C8 = 470 \mu F 50V$

 $C5 = 1000 \mu F 63V$

C6 = 4700 µF 25V

 $C11 = C12 = 220 \mu F 35V$

 $C14 = 100 \mu F 35V$

 $C16 = 20 \mu F 20V$

 $C17 = 0.1 \, \mu F$

 $C18 = 330 \, \mu F$

D1 = D2 = ponte 100V

D3 = ponte 50V

01 = 2N4399

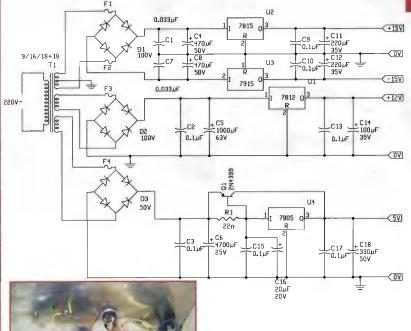
 $U1 = \mu A7812$

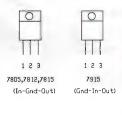
 $U2 = \mu A7815$

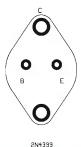
 $U3 = \mu A7915$

 $U4 = \mu A7805$

T1 = 220V/9-16-18+18V







Per ora vi auguro buon divertimento e arrivederci alla prossima puntata.

angelo.brustia@elflash.it

PANER INVERTER

Per alimentare apparati audio/video, in casa, in camper, in barca, per illuminazione, utensili, pompe, piccoli elettrodomestici

🔳 Onda sinuscidale modificata o pura, secondo i modelli e protezione contro cortocircuito 🖩 Da 12/24Vcc a 220Vac erogati 🖷 Presa 220Vac Schuko 🖬 Più dispositivi collegabili ad uno stesso inverter

INVERTER PROFESSIONALI PER IMPIEGHI GRAVOSI SOFT START

Prima di generare la corrente effettuano un controllo del carico. La tensione di uscita aumenta in modo lineare da 0 a 220V in pochi secondi.

 Nuovo Mosfet che migliora la qualità e stabilità e Operazioni a pieno carico e Sconnessione da batteria e Allarme di batteria scarica e Protezione da cortocircuito, sovra-temperatura, sovraccarico e inversione di polarità

	112-150	124-150	i12-300	i24-300	i12-600	i24-600	i12-1000	i24-1000
Ingresso DC	10~15VDC	20~30VDC	10~15VDC	20~30VDC	10~15VDC	20~30VDC	10~15VDC	20~30VDC
Potenza d'uscita continua	150W	150W	300W	300W	600W	600W	1000W	1000W
Potenza d'uscita di picco	450W	450W	1000W	1000W	1800W	1800W	2500W	2500W
Allarme batteria scarica	10.5V ±0.5V	21V ±1V						
Tensione min. batteria	10V ±0.5V	20V ±1V	10V ±0.5V	20V ±1V	10V ±0.5V	20V ±1V	9.5V ±0.5V	20V ±1V
Tensione max batteria	15.5V ±0.5V	30V ±1V						
Protezione sovraccarico	si	si	si	si	si	si	si	si
Corrente a vuoto	< 0.3A	< 0.3A	< 0.3A	< 0.3A	< 0.3A	< 0.3A	< 0.5A	< 0.5A
Allarme ed intervento								
fusibile termico	60°C ±5°C	60°C ±5°C	60°C ±5°C	60°C ±5°C	60°C ±5°C	60°C ±5°C	55°C ±5°C	60°C ±5°C
Fusibile ingresso DC	20A	10A	35A	20A	80A	40A	20A	20A
Dimensioni (mm)	165x91x58	165x91x58	190x91x58	190x91x58	242x91x58	242x91x58	310x205x75	310x205x75
Peso (kg)	0.85	0.85	1.1	1.1	1.7	1.7	5	5







						124-3000	
	ONDA SINUSOIDALE N	HODIFICATA				ONDA SINUSOIDALE F	URA
	i12-015A (12V) i24-015A (24V)	i12-030A (12V) i24-030A (24V)	i12-060A (12V) i24-060A (24V)	i12-100A (12V) i24-100A (24V)	i12-150A (12V) i24-150A (24V)	i12-150S (12V) i24-150S (24V)	i12-300S (12V) i24-300S (24V)
Potenza di uscita - continua - di picco	150W 450W	300W 1000W	600W 1500W	1000W 2000W	1500W fino a 25 min 3000W	150W 450W	300W 1000W
Tensione di uscita AC	220V	220V	220V	220V	220V	220V	220V
Regolazione	± 10%	±10%	±10%	±5%	±5%	±6% (THD ±4% max)	±4% (THD ±4% max)
Tensione di ingresso DC	10/15V (12V) DC 21 ±1V (24V)	10/15V (12V) DC 20-30 ±1V (24V)	10/15V (12V) DC 20-30 ±1V (24V)	10/15V (12V) DC 20-30 ±1V (24V)	10/15V (12V) DC 20-30 ±1V (24)V	10/15V (12V) DC 20-30 (24V)	10/15V (12V) DC 20-30 (24V)
Allarme batteria scarica	DC 10.5V ±0.5V (12V) DC 20V ±1V (24)	DC 10.5V ±0.5V (12V) DC 21V ±1V (24)	DC 10.5V ±0.5V (12V) DC 20V ±1V (24)	DC 10.5V ±0.5V (12V) DC 21V ±1V (24)	DC 10.7V ±0.5V (12V) DC 20V ±1V (24)		
Sconnessione batteria	DC 10V ± 0.5 (12V) DC 20V ± 1V (24V)	DC 10V ± 0.5V (12V) DC 20V ± 1V (24V)	DC 10V ± 0.5V (12V) DC 20V ± 1V (24V)	DC 10V ± 0.5V (12V) DC 20V ± 1V (24V)	DC 10V (12V) DC 20V (24V)		
Frequenza ±1%	50/60 Hz	50/60 Hz	50/60 Hz	50/60 Hz	50/60 Hz	50/60 Hz	50/60 Hz
fficienza	90%	90%	90%	85-90%	85-90%	90-95%	90-95%
Consumo senza carico	< 0.3A	< 0.2A	< 0.95A	< 0.5A (12V); < 0.3A (24V)		< 4W	< 4W
Protezione sovratemperatura	55°C ± 5°C	55°C ± 5°C	55°C ± 5°C	55°C ± 5°C	55°C ± 5°C		
Dimensioni (L x H x P) mm	162 x 58 x 104	250 x 58 x 104	290 x 73 x 205	393 x 77 x 240	430 x 77 x 240	242 x 80 x 225	242 x 80 x 225
Peso	0.7 kg	0.9 kg	2.1 kg	3.2 kg	3.8 kg	2.13 kg	2.13 kg
Protezione sovraccarico-cortocircuito Ventola di raffreddamento Doppia uscila 220V	•		•	•	•	•	



■ Ufficio vendite/Sede: S. P. Rivoltana, 4 - km 8,5 - 20060 Vignate (MI) - Tel. 02.95029.1/ Fax 02.95029.319 - 400 - 450 ■ Show-room: Via F.IIi Bronzetti, 37 - 20129 Milano - Tel. 02.75282.206 - Fax 02.7383003 ■ marcucci@marcucci.it

Incremento del campo elettrico in prossimità della regione oculare

Accoppiamento tra telefono cellulare e occhiali con montatura metallica

Gaetano Bellanca, Gianluca Caniato, Antonello Giovannelli, Piero Olivo
LUCE (Laboratorio Universitario Compatibilità Elettromagnetica)
Università di Ferrara - via Saragat 1 – 44100 Ferrara

Nel corso degli ultimi anni, con il considerevole sviluppo della telefonia mobile, le preoccupazioni sui possibili effetti biologici causati dai campi elettromagnetici (e.m.) ad alta frequenza e connessi all'impiego di tali apparati sono aumentate notevolmente

L'interesse della popolazione, così come degli studiosi operanti nei settori biomedico ed epidemiologico, si è indirizzato verso la ricerca di una correlazione fra i campi e.m. prodotti da apparati per telefonia mobile e l'insorgere di fenomeni neoplastici. Nonostante numerosi e qualificati studi epidemiologici e sperimentali, effettuati anche sotto l'egida dell'Organizzazione Mondiale della Sanità, non abbiano messo in evidenza aumenti di incidenza di malattie neoplastiche attribuibili ai campi elettrici connessi all'uso dei telefoni cellulari, l'attenzione da parte del mondo scientifico verso queste problematiche rimane alta, dal momento che non sono ancora documentati risultati sugli effetti a lungo termine.

Nel tenere conto dell'impatto della telefonia cellulare sull'uomo va però riscontrato come l'attenzione da parte della popolazione si sia rivolta principalmente verso le Stazioni Radio Base (SRB), con le quali i terminali mobili devono essere

connessi per poter operare correttamente. Le motivazioni principali della preoccupazione suscitata dalle SRB risiedono probabilmente negli effetti psicologici legati all'impatto visivo di queste grandi strutture e trascurano un principio basilare nella valutazione scientifica delle relazioni di causa-effetto: i valori delle grandezze in gioco. Infatti nell'interazione fra onde e.m. e corpo umano, oltre alla frequenza (dalla quale dipendono essenzialmente le caratteristiche di assorbimento dell'energia da parte del materiale), risulta di fondamentale importanza il valore effettivo del campo e.m. incidente, indipendentemente dalla sorgente che l'ha generato. Partendo da guesta considerazione di base si può dedurre come, per quanto riguarda la telefonia mobile, la sorgente di campo e.m. più significativa sia il telefono cellulare, in grado di generare campi elettrici in prossimità della testa dell'utilizzatore aventi intensità dell'ordine delle decine di

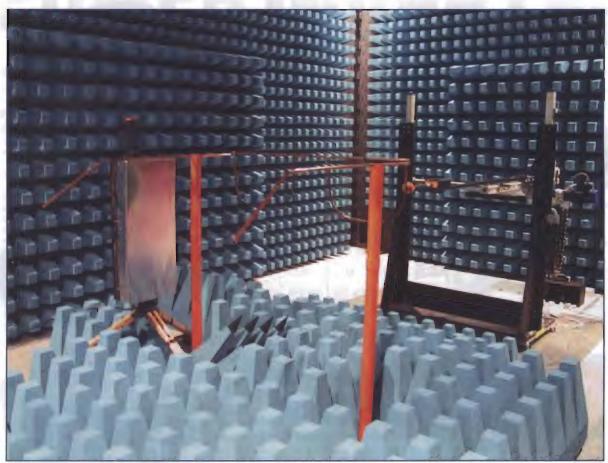


Figura 1 Set-up utilizzato per la misura sperimentale del campo elettrico in prossimità dei cerchi di montature metalliche.

V/m, ben superiori quindi ai valori imputabili alle SRB o ad antenne per la diffusione di segnali radiotelevisivi.

Entrambe queste sorgenti infatti, pur ospitando trasmettitori ben più potenti (un ordine di grandezza per le SRB, diversi ordini di grandezza per gli apparati radio e TV), grazie al fatto di operare ad una distanza significativamente più elevata rispetto a quella a cui viene trovarsi un terminale di telefonia mobile, espongono la popolazione a campi e.m. di livello molto basso. Una se-

conda considerazione importante riguarda gli effetti biologici imputabili ai campi e.m. ad alta frequenza. Come già accennato, la maggioranza degli studi scientifici è rivolta ai possibili effetti neoplastici, mettendo in secondo piano altri effetti, peraltro già ampiamente studiati e documentati. Tra questi, uno dei principali riguarda gli effetti termici indotti dai campi e.m.1: è noto come il corpo umano sia capace di regolare la propria temperatura mediante un meccanismo di termoregolazione che fa uso del sangue come veicolo per lo smaltimento del calore. Tramite un'azione di vasodilatazione o vasocostrizione, che modifica opportunamente la portata sanguigna, viene assicurato il mantenimento della temperatura ideale indipendentemente, almeno entro certi limiti, dalla temperatura esterna. Non

tutti gli organi, però, sono abbondantemente irrorati dal sangue e possono contare sull'efficacia di tale meccanismo; in particolari situazioni di esposizione ai campi e.m. l'innalzamento della temperatura, dovuta alla dissipazione dell'energia del campo all'interno del tessuto, non può essere compensata, con possibili conseguenze dannose a carico dell'organo stesso. In generale, l'innalzamento rilevante di temperatura di un organo non vascolarizzato si ha dopo circa 6 minuti di esposizione continua ad un campo sufficientemente intenso (si ritiene che 1 grado di incremento sia la soglia di attenzione), ed è per questo che i valori di campo compatibili con la salute umana devono essere valutati strumentalmente per escludere il superamento di un certo valore limite (es. 6 V/m in Italia in caso di esposizioni prolungate oltre le quattro ore) in qualsiasi intervallo di sei minuti.

Tra i principali organi che potrebbero subire danni a causa dell'incremento di temperatura in caso di esposizione a campi e.m. ad alta frequenza di forte intensità può essere annoverato l'occhio, ed in particolar modo il cristallino: tale organo, infatti, essendo scarsamente vascolarizzato, non può beneficiare della termoregolazione e potrebbe subire, a lungo termine, danni irreversibili (opacizzazione, cataratta).

Questi effetti sono stati lungamente studiati negli ultimi decenni e conseguenti misure precauzionali sono state sviluppate a protezione dei lavoratori esposti a forti campi e.m., come per esempio i tecnici addetti alla manutenzione di antenne per la diffusione di segnali radio-televisivi.

Queste premesse sono necessarie per inquadrare gli studi effettuati presso il LUCE (Laboratorio Universitario di Compatibilità Elettromagnetica) dell'Università di Ferrara. In particolare, la domanda a cui si è voluto rispondere è: durante l'utilizzo di un telefono cellulare, la presenza di oggetti metallici (come montature di occhiali) in prossimità della regione oculare può provocare un aumento dei campi elettrici rispetto a quanto misurabile in loro assenza?

Questo ultimo punto nasce da un principio di base sull'interazione tra campi e.m. ed oggetti metallici: i campi e.m. presenti in corrispondenza di tali oggetti inducono sugli stessi una corrente elettrica alla medesima frequenza del campo incidente ed intensità dipendente dall'intensità del campo esistente attorno all'oggetto e dalle condizioni di accoppiamento tra campo ed oggetto metallico.

Un oggetto metallico percorso da corrente genera, a sua volta, un campo elettrico di riemissione che

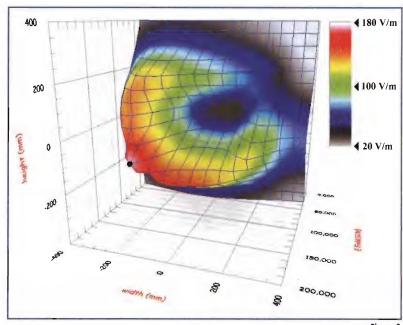


Figura 2 Diagramma di radiazione del campo elettrico in prossimità del cerchio della montatura più lontano rispetto alla posizione del cellulare.

si propaga nello spazio circostante l'oggetto stesso ed interagisce con quello preesistente modificandone, a volte anche significativamente, l'andamento. A causa di questa interazione si può avere, ad esempio, un aumento dell'intensità del campo elettrico rispetto al caso di assenza dell'oggetto stesso. Tale effetto è ben noto per chi effettua misure di campo e.m, e deve realizzare la misura ad una distanza sufficiente da oggetti metallici che possano alterarne il valore.

Nel caso della ricerca svolta presso il LUCE, l'oggetto metallico è costituito dalla montatura metallica di occhiali indossati da una persona, mentre il campo e.m. che si accoppia con la montatura può essere generato da sorgenti "lontane" dal corpo umano, sia dal punto di vista geometrico che dal punto di vista delle caratteristiche del campo, o da sorgenti poste nelle immediate vicinanze dell'oggetto. Alla prima categoria appartengono i campi e.m. generati dai trasmettitori per diffusione radiotelevisiva, SRB, radar per impieghi civili o militari. Alla seconda, invece, appartengono i campi generati da telefoni cellula-

ri, ma anche da accessori a loro correlati quali auricolari bluetooth, da radiotelefoni per uso domestico e da ricetrasmettitori portatili.

Diverse sono le motivazioni che hanno focalizzato l'attenzione verso le possibili interazioni tra telefono cellulare ed occhiali con montatura metallica. Innanzitutto la larghissima diffusione di terminali per telefonia cellulare presso la popolazione; in secondo luogo la considerazione che la densità di potenza incidente sull'occhiale generata da un telefono cellulare durante la

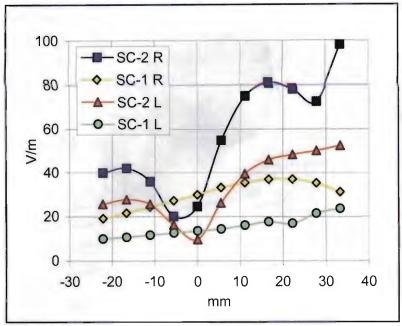


Figura 3
Campo elettrico misurato sull'asse oculare
in funzione della distanza dal piano delle lenti.
R e L si riferiscono rispettivamente al cerchio
destro e sinistro. Il cellulare è posizionato dalla
parte del cerchio destro. I due casi SC-1 e SC-2 si
riferiscono rispettivamente alla assenza e
presenza di montatura metallica.

conversazione risulta essere decisamente superiore a quella attribuibile a sorgenti in campo lontano (quali, ad esempio, le SRB); il fatto che le modalità di accoppiamento tra antenna del cellulare ed asta metallica della montatura risultano particolarmente efficaci, a causa della correlazione esistente fra la dimensione geometrica di questa e la lunghezza d'onda della radiazione e.m. emessa dal telefono.

Lo studio dell'accoppiamento cellulare-occhiale e della valutazione del campo di riemissione da parte della montatura metallica è stata svolta seguendo tre diverse metodologie di analisi.

La prima ha riguardato la misura dei campi elettrici in prossimità della montatura metallica ed il loro confronto con i valori riscontrabili in assenza di montatura. Tale analisi è stata effettuata senza tenere conto della presenza della testa umana.

La seconda ha riguardato simulazioni numeriche basate sul metodo dei momenti (MOM, da Method Of Moments), che sono servite per verificare la validità delle misure sperimentali.

La terza, infine, ha riguardato si-

mulazioni numeriche basate sulla tecnica delle Differenze Finite nel Dominio del Tempo (FDTD dall'inglese Finite Difference Time Domain), ampiamente utilizzata per la soluzione numerica di problemi elettromagnetici complessi in settori che spaziano dalle microonde all'ottica. Questo metodo, grazie alla formulazione del tutto generale delle equazioni del problema, ha consentito di mettere in conto anche la presenza della testa dell'utilizzatore, cosa non permessa dall'approccio più semplice basato sul MOM, ed ha reso possibile la valutazione dell'effettivo incremento del campo elettrico nella regione oculare in una situazione reale di funzionamento.

Gli studi sono stati eseguiti tenendo conto di telefoni cellulari GSM (Global System for Mobile communications) a 900 MHz, utilizzando antenne ad elica (particolarmente diffuse per questa tipologia di apparati) e potenza di trasmissione, durante la conversazione (trascurando quindi il picco di potenza emesso al momento di aggancio con la SRB) di 200 mW.

Le misure sperimentali sono state effettuate all'interno della camera anecoica per misure EMC (Electro-Magnetic Compatibility) a 3m fino a 18 GHz recentemente realizzata presso il LUCE. Poiché la componente elettrica del campo è più direttamente correlata agli effetti di riscaldamento del tessuto umano, è stata misurata questa sola componente mediante la sonda Schaffner EMC20 electric-field probe. Dal momento che le dimensioni del sensore utilizzato non avrebbero permesso la risoluzione spaziale richiesta da questo tipo di esperimenti, è stato utilizzato un modello in scala nove volte più grande rispetto all'originale. La frequenza e la potenza emessa dalla sorgente sono state modificate di conseguenza, in modo da garantire la

stessa densità di potenza misurata attorno ai cerchi degli occhiali valutabile nelle dimensioni reali. Il segnale è stato generato utilizzando un generatore R&S SML 03RF a 100 MHz, con una potenza di 16.2W (81 x 200 mW). Anche il telefono cellulare è stato riprodotto in scala e dotato di un'antenna perfettamente funzionante a 100 MHz. Per evitare che la misura del campo elettrico in prossimità della regione oculare in presenza di occhiali fosse perturbata dalla misura diretta del campo emesso dalla sorgente (che in condizioni reali sarebbe schermata dalla testa), la zona interna delle aste degli occhiali è stata schermata utilizzando pannelli di ferrite di 600 mm x 600 mm. Per garantire una misura corretta, con la necessaria risoluzione e precisione di posizionamento della sonda di campo elettrico, è stato utilizzato uno scanner a 3 assi, interamente progettato e realizzato presso il LUCE per misure di emissione di campo magnetico a bassa frequenza su apparati per uso domestico, lavorativo ed individuale nonché la valutazione del diagramma di radiazione di antenne. Lo scanner, completamente controllato via PC, permette una precisione di posizionamento della sonda superiore a 0.1 mm e l'acquisizione e l'elaborazione in tempo reale dei risultati delle misure senza l'intervento dell'operatore.

In **figura 1** è riportata una foto del set-up di misura utilizzato.

I risultati sperimentali hanno evidenziato una forte influenza della montatura metallica degli occhiali sui valori del campo elettrico. Un esempio è riportato in figura 2, dove si può osservare l'andamento del campo elettrico misurato in prossimità di un cerchio della montatura. Incrementi significativi del campo elettrico, indotti dal fenomeno di riemissione da parte della montatura metallica, sono stati rilevati anche nella regione oculare,

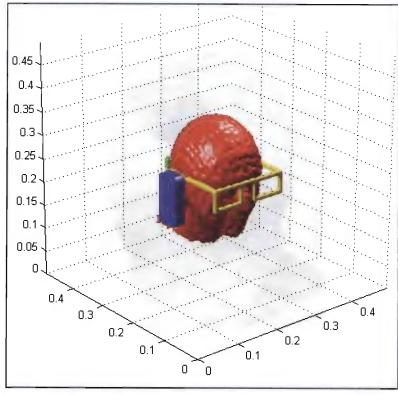


Figura 4 Rappresentazione discreta dello scenario utilizzato per le simulazioni FDTD. Il passo di campionamento utilizzato è di 2.5mm.

come illustrato in figura 3 dove è mostrato l'andamento del campo elettrico misurato in una direzione ortogonale al piano delle lenti (penetrando quindi idealmente nella regione oculare) nel punto centrale dei due cerchi. Il telefono è stato posto con l'antenna in posizione parallela all'asta di destra (R). L'andamento del campo elettrico al di fuori (asse x < 0) e internamente al piano delle lenti (asse x >0) è stato riportato sia per l'occhio vicino al cellulare (R), sia per quello lontano (L), in presenza della montatura metalliche (caso 2) e in assenza delle stesse (caso 1). E' importante osservare che l'aumento della densità di potenza varia con il quadrato del campo e che, pertanto, un fattore 2 di incremento del campo elettrico si ripercuote in un incremento di un fattore 4 della potenza assorbita.

I risultati riportati, che mostrano come in presenza di occhiali con montatura metallica i valori del campo elettrico misurato siano decisamente superiori a quelli ri-

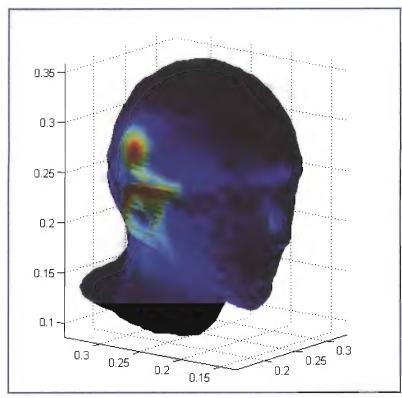


Figura 5 Andamento del campo elettrico sulla superficie esterna della testa in presenza di occhiali. L'accoppiamento con la stanghetta destra, più vicina alla sorgente del campo elettromagnetico, risulta evidente.

scontrabili in assenza della montatura, non possono comunque essere ritenuti definitivi. Questi, infatti, dipendono fortemente dalle modalità di accoppiamento tra montatura e cellulare. In particolare, si è valutata una forte dipendenza dall'angolo formato tra l'antenna del cellulare e l'asta degli occhiali, con efficienza di accoppiamento massima in caso di posizionamento parallelo tra asta e cellulare ed accoppiamento molto debole in caso di posizionamento ortogonale del telefono rispetto all'asta della montatura. Più debole risulta invece, entro certi limiti, la dipendenza

dell'accoppiamento tra cellulare ed asta al variare della distanza a cui viene tenuto il telefono.

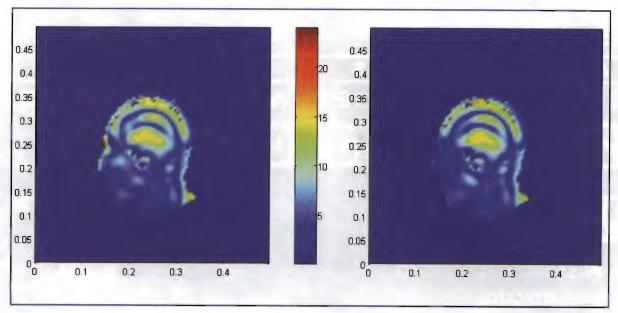
Le simulazioni preliminari effettuate mediante il metodo dei momenti hanno permesso di validare il setup sperimentale, mostrando un'ottima riproducibilità tra risultati sperimentali e quelli delle simulazioni.

Le simulazioni FDTD hanno confermato l'esistenza di un incremento dei valori del campo elettrico nella regione oculare anche in presenza della testa dell'operatore.

Essendo l'approccio FDTD basato sulla soluzione delle equazioni fondamentali dell'elettromagnetismo (Equazioni di Maxwell) mediante una tecnica alle differenze, lo scenario della simulazione (rappresentato dalla testa dell'operatore, gli occhiali metallici ed il telefono cellulare) è stato suddiviso in celle di forma cubica, ognuna delle quali contenente un mezzo avente caratteristiche dielettriche coincidenti con quelle del materiale fisi-

camente presente nella medesima posizione. Il modello utilizzato per la rappresentazione della testa è stato derivato da immagini relative a scansioni mediante risonanza magnetica. Le immagini ottenute da questo procedimento sono state in seguito digitalizzate (cioè campionate con una risoluzione di 2.5mm) e, in base alla corrispondenza colore/tessuto, è stato possibile risalire alle caratteristiche dielettriche di interesse (conducibilità elettrica e costante dielettrica relativa) 2. In questo modo si è costruito un database che, per ogni cella dello scenario simulato, consente di rappresentare i differenti materiali presenti in esso.

In Figura 4 è rappresentato il modello discreto dello scenario di simulazione. Il telefono è stato considerato in prossimità dell'orecchio destro ed in posizione verticale. Con l'approccio FDTD, l'analisi dei risultati risulta essere estremamente complessa e laboriosa perché il simulatore fornisce l'andamento delle 3 componenti del campo elettrico (e di quelle del campo magnetico, se richiesto) su tutto lo spazio di calcolo, rappresentato da 200_200_200 celle. L'accoppiamento fra il campo e.m. generato dall'antenna e la montatura metallica degli occhiali è illustrato in Figura 5, che riporta l'andamento dell'intensità del campo elettrico sulla superficie della testa dell'operatore. Il campo assume valori di intensità molto elevata nelle regioni prossime all'orecchio destro, ma risulta seguire anche la geometria della montatura dell'occhiale, a testimonianza delle correnti indotte su di essa. Per rendere più chiara l'evidenza del fenomeno di focalizzazione nella regione oculare, in Figura 6 è riportato l'andamento del modulo del campo elettrico all'interno della testa e per una sola sezione verticale operata in corrispondenza dell'occhio destro, il più soggetto al fenomeno di focalizza-



zione del campo per la configurazione utilizzata nella simulazione. L'immagine di destra è relativa alla situazione in assenza di occhiali metallici. Come è possibile notare, il campo elettrico nella regione oculare risulta essere molto basso, con intensità inferiori ai 5V/m. In presenza di occhiali con montatura metallica, invece (immagine di sinistra), il valore nella medesima regione è più elevato, ed arriva a superare i 20V/m.

Ulteriori studi sono attualmente in corso per valutare la dipendenza dal campo elettrico misurato in prossimità della regione oculare al variare della frequenza del segnale emesso della sorgente (in particolare telefonia GSM a 1.8 GHz e UMTS tra 1.9 e 2.2 GHz), angolo di inclinazione tra antenna del cellulare ed asta della montatura, forma dei cerchi degli occhiali.

Per quanto riguarda la frequenza, è presumibile che al suo aumentare l'effetto di riemissione possa risultare ancora più evidente, per il
fatto che le dimensioni della montatura metallica risultano in questo
caso più vicine alla lunghezza
d'onda del campo emesso, con

conseguenti effetti di risonanza. Per ciò che riguarda la forma del cerchio (parte che contiene la lente), è presumibile che per occhiali con cerchi più piccoli (quali quelli da lettura), nei quali la parte superiore e quella inferiore sono più vicine, gli effetti siano quantitativamente superiori rispetto al caso in cui le riemissioni generate dalla parte superiore ed inferiore dei cerchi non incidano direttamente sullo stesso punto della regione oculare.

luce.ferrara@elflash.it

Figura 6
Modulo del campo elettrico (V/m) in una sezione
perpendicolare alla testa in corrispondenza della
regione oculare in presenza (figura a sinistra) ed
in assenza (figura a destra) degli occhiali
metallici. Nella figura di sinistra è possibile
osservare, in prossimità della regione oculare, il
massimo valore del campo elettrico.

Bibliografia

- Effects of electromagnetic fields on Organs and tissues. Commission on Life Science. National Research Council., ed. National Academic Press, Washington D.C. 1993
- P. Farace, R. Pontalti, L. Cristoforetti and M. Scarpa, "An authomated method for mapping the human tissue permittivities and conductivities by MRI in Hyperthermia treatment planning", Physics in Medicine and Biology, Vol. 42, No. 11, 2159-2174, 1997.



A N D • S I L I C O N

L'EVOLUZIONE DELLA COMUNICAZIONE

24-25 GENNAIO 2004

27º EDIZIONE Orario: 9.00 - 18.00

IL PASSATO E IL FUTURO

MOSTRA-MERCATO

APPARATI E COMPONENTI
PER TELECOMUNICAZIONI,
INTERNET E RICETRASMISSIONI
DI TERRA E SATELLITARI.
ANTENNE, ELETTRONICA,
COMPUTER, CONSOLE,
VIDEOGIOCHI,
TELEFONIA STATICA E CELLULARE,
EDITORIA SPECIALIZZATA

BORSA-SCAMBIO

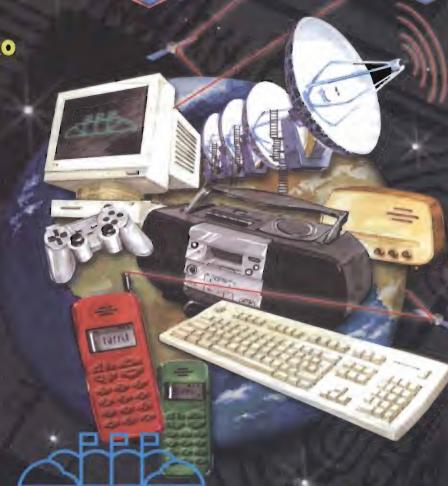
DI SURPLUS RADIOAMATORIALE E TELEMATICO

RADIOANTIQUARIATO EXPO

Con il patrocinio della Sezione Radioamatori A.R.I. di Milano www.grimi.it



Con il patrocinio dell' Assessorato alla Cultura e Servizi Educativi del Comune di Segrate



PARCO ESPOSIZIONI NOVEGRO

MILANO LINATE AEROPORTO ->

IL POLO FIERISTICO ALTERNATIVO DELLA GRANDE MILANO

Organizzazione: COMIS - Parco Esposizioni Novegro - Via Novegro 20090 Segrate (MI) Tel. +39-027562711 - Fax +39-0270208352

E-mail: radiant@parcoesposizioninovegro.it - www.parcoesposizioninovegro.it

La "Bara"...lo stadio finale



Prima di inoltrarci
nell'autocostruzione
sono doverose alcune
premesse: tutti i circuiti
valvolari funzionano a
TENSIONI ELEVATE, che
possono divenire LETALI
nel caso in cui non
fossero adottate le
dovute cautele, pertanto
si SCONSIGLIA ai meno
esperti di cimentarsi in
costruzioni complesse
come quella presentata
nel presente articolo

Anche se proposto in chiave ironica, si tratta di un circuito molto impegnativo sia sotto il profilo tecnico che economico, con TENSIONI PERICOLOSE, se non trattate con i dovuti accorgimenti.

Le tensioni indicate sono suscettibili di variazioni in funzione della componentistica adottata, pertanto si SCONSIGLIA l'uso di trasformatori "ECONOMICI" facilmente reperibili sul mercato in quanto oltre a poter divenire PERICOLOSI, non darebbero i risultati richiesti, lo stesso vale per gli altri componenti che dovranno necessariamente essere per uso Audio.

I circuiti presentati in questa rubrica sono circuiti con caratteristiche Audio elevate solo se vengono adottati componenti adeguati, e pertanto decliniamo ogni responsabilità nel caso in cui non vengano rispettati i parametri qualitativi da noi stabiliti.

Tutto è cominciato quando ricevo la telefonata del mio amico Andrea che mi dice di voler realizzare un nuovo finale magari con le 300B, un finale dalle caratteristiche tali da essere più aggressivo del S.E.

con le EL34 già in suo possesso.

A questo punto, mi sono sentito di consigliargli un finale che potesse diventare poi quello definitivo senza troppi compromessi di sorta, ovvero un finale con le 845.

Dopo qualche incertezza più legata ai sensibili costi di realizzazione, si è convinto e mi ha incaricato di studiare un progettino che prevedesse però solo due stadi e non tre come di norma è richiesto per questo tipo di realizzazioni.

Fin da subito, conoscendo l'elemento, mi sono permesso di sconsigliarlo, anche perché la 845 è una valvola che ha necessariamente bisogno di molta benzina in ingresso per poter divenire aggressiva e implacabile al punto giusto... ma non ci sono riuscito...

Così ho cominciato pensare quale poteva essere la soluzione migliore o il giusto compromesso per pilotare la nostra valvolona.

Le soluzioni possibili in effetti possono essere molteplici, ma andare al risparmio su circuitazioni di questo tipo e per di più pretendere di ottenere il massimo è sempre molto complicato. Pertanto il primo schema con il quale è cominciato il viaggio verso "La Bara", prevedeva l'utilizzo di una 417A, per coloro che non ne avessero mai sentito parlare, si tratta di un piccolo triodo noval con un fattore di amplificazione molto elevato (circa 40), per altro già in suo possesso, ma che tutto sommato ha comunque i suoi limiti, ovvero non riesce a portare la griglia della valvola in condizioni tali da rendere come dovrebbe, fatto notare questo ed accettato inizialmente di buon grado sono andato avanti nel progetto adottando come configurazione un bias regolabile costituito dal classico polarizzatore a stato solido, una impedenza di carico classica ovvero $8 k\Omega$ ed accoppiamento fra ali stadi con condensatore in carta e olio.

Per quanto riguarda la tensione di lavoro era mia intenzione andare oltre i 1000 V, ma sono poi stato costretto da Andrea a stare sugli 800 V.

Sulla carta fino a questo punto tutto filava liscio, la potenza prevista era intorno ai 10 Wrms, cosa impropria per un ampli di questo tipo ma... Andrea mi diceva che l'avrebbe implementato in un secondo tempo aggiungendo il terzo stadio!

I trasformatori

Come sempre il costo maggiore da dover affrontare in questi casi è rappresentato dai trasformatori siano essi di alimentazione, induttanze o trasformatori di uscita.

Le scelte a questo punto sono molteplici e Andrea ha poi deciso di fare uso di trasformatori con rapporto qualità/prezzo interessante ma non di gamma top.

Malgrado poi gli avessi consigliato di tenere almeno i filamenti separati, quindi fare un trafo dedicato, non mi ha ascoltato e il risultato è stato quello di vedersi recapitare un Ferro da 20kg che messo a confronto con i traformatori di uscita sembrava di vedere l'elefante e la formica.

Il mobile

Viste le dimensioni del T.A. la scelta si era orientata su una struttura sviluppata parzialmente in altezza, ovvero una sorta di mobiletto a due piani nel quale al piano inferiore avrebbero preso posto il T.A. le induttanze e tutti i condensatori ed a quello superiore tutta la parte audio. Detto fatto, ecco arrivare direttamente dalla falegnameria una stupendo mobiletto delle dimensioni di 60x40x40 cm con frontalino in mogano lucidato a mano e piastra di alluminio come base superiore per le valvole e i trasformatori di uscita. Senza troppe esitazioni, dopo aver forato la piastra, comincia ad assemblare la parte alimentatrice, composta da un doppio pi-greco, condensatori elettrolitici in serie per l'alta tensione e valvole 5R4 per il raddrizzamento delle anodiche.

Ultimato il tutto con grande emozione, Andrea prova il finale...

Verso le 10.00 di sera ricevo la telefonata di Andrea che mi comunica che sì suona bene ma che ci sono due problemi, il primo inerente la potenza che tutto sommato sembrava essere simile alle EL34 e il secondo già più preoccupante che la placca della 845 diventava inspiegabilmente rossa.

Preso atto di questo abbiamo immediatamente controllato se la corrente di riposo della valvola in funzione della tensione di placca non fosse tale da far dissipare alla valvola potenze troppo elevate, ma ci attestavamo entro canoni più che accettabili, allora abbiamo pensato ad una possibile autoscillazione dei due stadi, poi al bias, poi alla valvola...

Alla fine Andrea ha deciso di cambiare l' 845 cinese con delle Golden Dragon, e di aggiungere un secondo stadio Driver...

Lo stadio Driver

Ripreso lo schema originario mi sono messo a pensare cosa usare per pilotare la 845, in accordo con lui, vista la disponibilità di due EL34, abbiamo inserito una EL34 come driver, il tutto montato provvisorio con la restante parte del finale che sembrava ormai completamente sbudellato, con tutti i fili cadenti e collegamenti precari dovuti alle varie prove, terribile ma vero ai limiti della sicurezza.

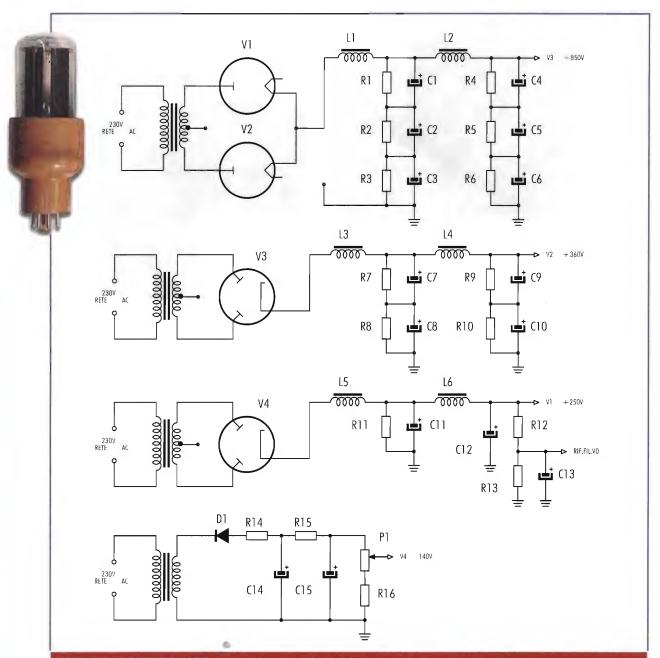
Inserita la valvola, proviamo il finale...la potenza non mancava però nel frattempo il trafo di alimentazione cominciava a dare qualche problema di eccessiva caduta di tensione e di rumorosità, mentre la placca continuava ad arrossire in modo preoccupante...

I Trasformatori seconda parte

Visto che il trasformatore cominciava a dare preoccupanti segni di cedimento, ecco che Andrea decide di sostituire il gigantesco trasformatore con atrettanti due trasformatori (come inizialmente suggerito da me), uno per il bias e per l'anodica, l'altro per i filamenti, ed inoltre di sostituire anche i trafi d'uscita con due dimensionati in modo piu generoso e di valore nettamente superiore in termini di potenza e di costo, in quanto supponeva potessero essere una concausa del fatto che la valvola diventava rossa, essendo questi strettamente legati con la finale stessa.

Mentre per quanto riguardava l'anodica del driver avrebbe utilizzato un trasformatore già in suo possesso.

A questo punto poi già che c'era valeva la pena di rivedere anche la struttura del bias regolabile tanto da arrivare ad una circuitazione non più con raddrizzamento a mezza semionda ma ad onda intera, insomma uno stravolgimento totale. Inoltre gli elettrolitici sull'alimentazione, erano nel frattempo "passati di moda", cosi Andrea ha deciso di utilizzare solo carta e olio come filtraggio e carta come accoppiamento, quindi nettamente



ELENCO COMPONENTI

ALIMENTAZIONE

 $R1 \div R11 = 330 k\Omega (3W)$

 $R12 = 74k\Omega$ (3W)

 $R13 = 27k\Omega (3W)$

 $R14 = 220\Omega (1W)$

 $R15 = 510\Omega (1W)$

 $R16 = 20k\Omega$ (7W)

 $P1 = 10k\Omega$ (5W) $C1 / C3 = 540 \mu F / 500 V$ $C4 \div C6 = 47 \mu F / 500 V$

 $C7 \div C8 = 470 \mu F / 450 V$

 $C9 \div C10 = 47 \mu F / 450 V$

 $C11 = 470 \mu F / 450 V$

 $C12 = 47 \mu F / 450 V$

 $C13 = 22\mu F/450V$

 $C14 = 330 \mu F / 250 V$

 $C15 = 330 \mu F / 250 V$

V1 = V2 = 5R4 WGY

V3 = 6X4

V4 = GZ34

L1 = 6H / 250mA

L2 = 12H / 250mA

L3 = 3H / 200mA

L4 = 6H / 200mA

L5 = 5H / 50mA

L6 = 10H / 50mA

D1 = 1N4007



migliori di quelli precedentemente usati.lo nel frattempo cominciavo a non dormire più la notte terrorizzato dal pensiero di cosa sarebbe stato capace di fare se questa configurazione non l'avesse convinto fino in fondo.

Dopo aver assemblato il tutto, che cominciava ad essere spaventosamente ingombrante, è cominciato il calvario sia per il sottoscritto che per Andrea che non dormiva davvero più, pensando al suo finale... Il problema era come migliorare al massimo la stabilità del bias ed ancora, eterno dilemma, cosa adottare come driver, l'EL34 non gli sembrava fosse poi così "bella" e quindi voleva sostituirla con qualcosa d'altro...ma cosa che non costasse cifre folli?, e soprattutto c'era da chiedersi dove saremmo arrivati?

Gli esperimenti poi hanno anche abbracciato la valvola in ingresso, infatti si è passati dalla 417A alla più comune ECC82 nelle sue varie configurazioni fino ad approdare definitivamente alla sempre verde 6SN7.

Per quanto riguarda il bias poi, dopo le varie modifiche che si sono susseguite si è passati a prendere la drastica decisione di fare una alimentazione separata anche per quello e quindi altri due trasformatori da aggiungere alla già nutrita schiera.

Per il driver dopo giorni insonni e prove ai limiti dell'umano, Andrea ha scoperto che due KT88 potevano essere utilizzate con successo e con buoni risultati, anche se contestate dai più in quanto pentodi, come del resto le EL34.

In sostanza il circuito finale prevede una sola alimentazione per le anodiche e tutte le restanti separate, ovvero un finale senza compromessi con componentistica di livello molto elevato.

Il mobile finale

Come è facile intuire, la montagna di trasformatori e valvole in qualche modo doveva essere collocata e visto che il mobile precedente era diventato assolutamente insufficiente per ospitare tanto materiale, Andrea ha poi deciso di adottare la configurazione classica sviluppata in piano e dopo una attenta e studiata disposizione dei componenti, prese le misure ha poi ordinato il mobile.

Risultato, quando è arrivato il mo-

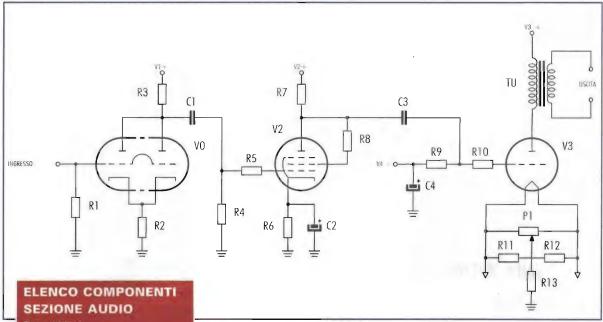
bile delle dimensioni di 80x60x15 cm, si è seduto dentro e mi ha chiamato dicendomi"...sembra una Bara..." e così abbiamo deciso di battezzarlo così, anche perché racchiude in sé mesi di insonnia e sofferenza che solo per un caso fortuito non hanno portato all'esaurimento sia Andrea che il sottoscritto.

Questo racconto spero sia d'aiuto anche per capire quanto talvolta, ciò che sembra una realizzazione semplice sulla carta, può divenire molto complessa nella realtà e soprattutto quanta importanza rivestano i componenti in circuiti di alto livello come questo: se in circuiti più semplici tutto o quasi può essere accettabile, quando si sale come livello qualitativo i discorsi cambiano.

Quindi per tutti coloro che intendessero intraprendere strade di questo tipo, suggerisco di fare bene i conti di quanto spendere prima, per non avere sorprese poi!.

Note d'ascolto

Il risultato è pressoché sorprendente, l'845 risponde in modo immediato ai transienti improvvisi senza alcun segno di sofferenza, la



 $R2 = 470k\Omega (2W)$

 $R3 = 15k\Omega$ (2W)

 $R4 = 180k\Omega$

 $R5 = 100\Omega$

 $R6 = 390\Omega (5W)$

 $R7 = 2.5k\Omega (10W)$

 $R8 = 200\Omega (3W)$

 $R9 = 14.7k\Omega (3W)$

 $R10 = 100\Omega$

 $R11 = 56\Omega (7W)$

 $R12 = 56\Omega (7W)$

 $R13 = 1\Omega (3W)$

 $P1 = 100\Omega (2W)$

 $C1 = 0.33 \mu F / 600V carta/olio$

 $C2 = 220 \mu F / 16V$

 $C4 = 120 \mu F / 400 V$

 $TU = 8.2k\Omega / 6$

V1 = 6SN7

V2 = KT88

V3 = 845

davide.munaretto@elflash.it

qualità sonora in termini di distorsione, immagine musicale e dettaglio sono davvero sorprendenti e di alto livello.

Nell'insieme si può tranquillamente affermare che si tratta di un finale con caratteristiche molto importanti che fanno in modo di confermare ancora una volta i fantastici pregi della mitica 845.

Per ogni ulteriore informazione potete contattare Andrea al 349 233 99 78, oppure me stesso, Davide Munaretto, al 333 873 98 53, possibilmente dopo le ore 20 oppure via e-mail.



Misuratore di campo elettromagnetico con Micro Cap 7

quinta parte

Alberto Bagnasco

Questa volta, dal momento che abbiamo terminato la carrellata sui vari motori di simulazione, possiamo vedere un pò più da vicino i modelli dei componenti sia passivi che attivi

1u \$** L1 \$\frac{1}{2}\$ Out Out 10k R2 Gnd figura 1

Introduzione

Cercheremo anche di capire come sia possibile ricavare il modello di un componente a partire dai data sheets. Questa non è sempre una cosa semplicissima; nella versione completa (a pagamento) di Micro-Cap7 è compreso il software, molto potente, per l'estrazione dei parametri. Noi vedremo come cavarce-la in un modo più empirico, che ri-

chiede un pò più di tempo e che talvolta conduce a risultati un pò meno accurati.

Devo anticiparvi che stavolta è necessario conoscere un pò di matematica per comprendere bene gli argomenti trattati. Sono certo che la maggior parte di voi non avrà alcun problema a seguirmi.

SubCircuits

Ho detto, nell'introduzione, che avrei parlato dei modelli di componenti passivi. Vorrei però trattare prima dei "SubCircuits", che sono poi dei modelli macroscopici.

In pratica è possibile racchiudere in un "contenitore" una parte di circuito ed utilizzarlo come fosse un normale componente. E' molto comodo in quanto semplifica la lettura dei circuiti e dà la possibilità di utilizzare più volte uno stesso blocco senza dover ripetere l'inserimento dei componenti. Il metodo che utilizzeremo per generare il subcircuit può sembrare un pò laborioso, ma funziona....

PASSO 1 - Generazione della netlist

Disegnamo, prima di tutto, il circuito che vogliamo trasformare in subcircuit, normalmente. Mettiamo poi i nomi ai nodi che vorremo utilizzare come piedini di ingresso, uscita, alimentazione, ecc. In figura 1 lo schema di esempio.

Sotto il menu File selezionare Translate ---Schematic to SPICE text file...

Eliminare dal file di testo, che viene automaticamente visua-

```
C:\MC7DEMO\PROVE\PER EFLASH\SUBCKT\AMPLT PER SUBCKT.CIR Multiple Analysis

* AB Alberto Bagnasco

* L1 Vcc Out 1U
Q1 Out In Gnd 2N2369
R1 Out In 22K
R2 In Gnd 10K

* *

**** NPN Switching transistor
.MODEL 2N2369 NPN (IS=9.9361F BF=111.978 NF=1.16114 VAF=100 IKF=49.9596M
+ ISE=0.0113989F NE=1.58792 BR=252.129M IKR=1.00648 ISC=5.41812P RE=1.99992
+ RC=500M CJE=6.9282P VJE=700.316M MJE=619.259M CJC=13.2665P VJC=700.227M
+ MJC=571.784M TF=261.854P XFF=500.017M VTF=10 ITF=9.91278M TR=89.5323N)

**
.OPTIONS ACCT LIST OPTS ABSTOL=1pA CHGTOL=.01pC DEFL=1000 DEFW=1000 DIODEXF=2
+ DIGINALL DIGENTYTIK=2 DIGENTYTICSALE -0.4 DIGENTERSALE -1.5 UNIN=1p
+ TIL1=100 ITLS 50 ITL4=10 SIVERL=1m SIVTOL=.1p RELTOL=.1u TNON=27 TRIOL 7
+ VWTOL=1u WIDTH=S0

LIE "C:\NC7DEMO\LIBRARY\WON.LIE"

**FRORE*

*** Farts Counc*

** Kesistor 2

*** Inductor 1
```

lizzato a questo punto, tutto ciò che non fa parte della netlist. Occorre cioè lasciare la netlist vera e propria più tutti i ".model" in quanto specificano i parametri dei componenti usati. Ad esempio, nel nostro caso, occorre eliminare tutto ciò che è selezionato come nella figura 2:

Sostituire, alla fine del file, il comando .END con .ENDS

Inserire all'inizio del file il comando ".subckt" con la seguente sintassi:

.subckt <Nome subckt> <nome nodo1> <nome nodo 2>...

Dove **Nome subckt>** può essere un qualunque nome e i nodi sono quelli del circuito di partenza, nel nostro caso **In**, **Out**, **Vcc** e **Gnd**. I nodi possono essere scritti in qualunque ordine.

Nel nostro esempio il circuito contiene solo i nodi che sono poi anche sulla linea .subckt. E' un caso, in quanto nella netlist ci possono essere anche molti altri nodi.

Il risultato sarà come in figura 3. Salvare questo file cliccando sull'icona a forma di dischetto, e chiudere la finestra di testo.

```
.subckt Ampli In Out Vcc Gnd
L1 Vcc Out 1U
Q1 Out In Gnd 2N2369
R1 Out In 22K
R2 In Gnd 10K
*

*** NPN Switching transistor
.MODEL 2N2369 NPN(IS=9.9361F BF=111.978 NF=1.16114 VAF=100 +IKF=49.9596M
ISE=0.0113989F NE=1.58792 BR=252.129M IKR=1.00648 +ISC=5.41812P RE=1.99992
RC=500M CJE=6.9282P VJE=700.316M +MJE=619.259M CJC=13.2665P VJC=700.227M
MJC=571.784M TF=261.854P +XTF=500.017M VTF=10 ITF=9.91278M TR=89.5323N)

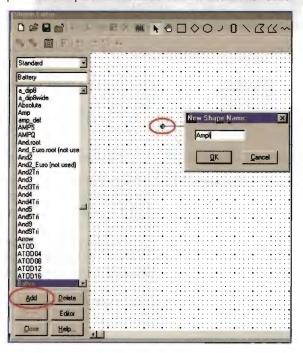
*
.ENDS
```

PASSO 2 - Realizzazione simbolo

Con quanto descritto di seguito si realizza il simbolo grafico che desideriamo attribuire al nostro componente. Se la figura esiste già si può saltare direttamente al passo successivo.

Nel menu windows selezionare shape editor. Si aprirà la finestra per il disegno delle forme geometriche. Il file è piuttosto grosso, dunque è necessario attendere qualche secondo prima che si riesca ad accedere a tale utilità.

Premere il tasto **Add**, in basso a sinistra, per inserire la nostra figura. Il disegno deve partire dal cerchietto con la croce in mezzo. Nella seguente figura sono riportati i vari punti evidenziati con un circoletto rosso:

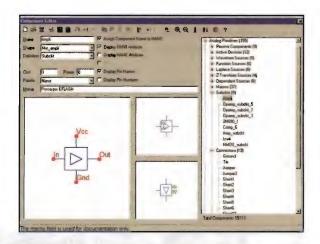


A questo punto realizzare il disegno avendo cura di inserire tanti pin quanti sono i nodi del subckt, disegnando, semplicemente, delle linee.

Chiudere il programma (chiudendo la finestra di window) e premere yes alla richiesta di salvataggio del lavoro. Non cercarte di salvare utilizzando l'icona a forma di dischetto: nel programma gratuito non funziona (volutamente)!

PASSO 3 - Generazione del modello

Nel menu "Windows" selezionare "component editor". Ci troveremo di fronte alla seguente schermata:



Selezionare l'icona Add part wizard, a forma di condensatore. Inserire il nome (lo stesso del subckt) e premere AVANTI> (d'ora in poi dopo ogni passo premenre AVANTI>).

Nella finestra denominata Select Electrical Definition selezionare Subckt.

Cercare, premendo il tasto **Browse**, il file con estensione .ckt che contiene il nostro circuito.

Selezionare la shape (quella che abbiamo creato o un'altra che abbia lo stesso numero di pin del nostro componente) dalla lista.

Se vogliamo possiamo inserire una descrizione del componente (come promemoria) altrimenti si può proseguire. Se si pensa di utilizzare di frequente il componente generato lo si può inserire in uno dei gruppi proposti, altrimenti selezionare "none".

Selezionare tutte le informazioni che si vuole vengano visualizzate di default quando poi il componente verrà piazzato nella schematica.

Inserire la spunta per assegnare a **NAME** il nome del componente, premere **FINE**.

Occorre adesso spostare i "pallini" sui pin (l'etichetta segue automaticamente il pallino) in modo che i nomi risultino assegnati come desideriamo. Il componente viene assegnata al gruppo riportato nella lista di destra. Per cambiare gruppo si può prelevare il componente con il mouse e trascinarlo lungo l'albero.

Chiudere il programma (chiudendo la finestra di Window) e premere yes alla richiesta di salvataggio del lavoro. Come nel caso precedente, non cercarte di salvare utilizzando l'icona a forma di dischetto: nel programma gratuito non funziona (volutamente)!

Abbiamo finito. Il subcircuit si può ora utilizzare come qualunque altro componente.

Modelli

Ogni componente, dal più semplice a quello più complesso ha un suo modello, cioè una sua rappresenta-





zione matematica che ne approssima il funzionamento. Cerchiamo di dare un'occhiata a quelli di uso più comune, partendo dai passivi.

Innanzitutto per specificare un modello è necessario utilizzare il comando .MODEL da inserire, come al solito, nella pagina di testo. La sintassi è sempre la seguente:

.MODEL <nome del modello> <tipo> (parametri)

il nome del modello viene deciso dall'utilizzatore, il tipo invece è una parola riservata che indica di che componente si tratta. Per utilizzare poi un certo modello, il nome andrà inserito nel campo MODEL del dialog box di inserimento del componente.

Resistenze

Il tipo è RES. Se ad esempio volessimo creare il modello chiamato ProvaR con il parametro R=10 dovremmo scrivere:

.MODEL PROVAR RES (R=10)

Non c'è differenza tra lettere minuscole o maiuscole. Vediamo ora i parametri che possiamo specificare, completi di una spiegazione del loro significato attraverso la lettura della tabella 1.

Una volta definito il modello, il valore della resistenza viene calcolato moltiplicando il parametro **R** per il valore indicato nella campo **VALUE** del dialog box di inserimento della resistenza.

Comportamento in temperatura

I parametri **TC1**, **TC2** e **TCE** servono a specificare come il valore della resistenza cambi con la temperatura. Chiaramente serve un valore di partenza, quindi il simulatore assume che il valore della resistenza sia

stato misurato alla temperatura **T_MEASURED**. Per conoscere il valore alla temperatura **T**, quella inserita nel dialog box del motore selezionato, il simulatore prima si calcola un fattore **TF** come:

TF=1+TC1•(T-T-MEASURED)+(T-T_MEASURED)²

se sono stati specificati almeno uno tra TC1 e TC2, oppure:

TF=1.01[TCE*(T-T_MEASURED)]

nel caso sia stato indicato un valore per TCE. NOTA: se vengono indicati sia TCE che TC1, TC2 vengono presi in considerazione soltanto questi ultimi; TCE viene ignorato.

A questo punto determina il valore della resistenza con il prodotto:

Valore resistenza = R•VALUE•TF

Vediamo come mai il valore di una resistenza dipende dalla temperatura: normalmente gli elettroni scorrendo in un metallo collidono con gli atomi della struttura cristallina. Questo fenomeno dà luogo ad una perdita di energia degli elettroni stessi che dunque "faticano" a passare. La capacità che un determinato materiale ha di "frenare" gli elettroni prende il nome di resistività.

Oltre a ciò il flusso di elettroni non segue una linea perfettamente rettilinea, anche in assenza di collisioni, ma si sposta un po' a zig-zag, a causa dei movimenti casuali detti "browniani" dovuti all'agitazione termica. Quindi più la temperatura è alta più gli elettroni tenderanno a spostarsi in modo disordinato aumentando anche la probabilità di scontrarsi con un atomo

In sostanza si nota dunque che la resistività, normalmente, aumenta all'aumentare della temperatura.

Normalmente è difficile che le variazioni di resistenza con la temperatura siano tali da dover essere tenute

Tabella 1: parametri Resistenze

Parametro	Descrizione	Unità di misura	Default
R	Moltiplicatore di resistenza		1
TC1	Coefficiente lineare di temperatura	1/°C	0
TC2	Coefficiente quadratico di temperatura	1/°C^2	0
TCE	Coefficiente esponenziale di temperatura	%/°C	0
NM	Moltiplicatore di rumore		1
T_MEASURED	Temperatura di misura	°C	
T_ABS	Temperatura assoluta	°C	
T_REL_GLOBAL	Temperatura relativa	°C	
T_REL_LOCAL	Temperatura relativa al modello AKO	°C	



in considerazione. I data sheet comunque forniscono, in genere, il coefficiente lineare di variazione, cioè TC1. L'unità di misura con il quale viene espresso è il "ppm/o" cioè la Parte Per Milione per grado di temperatura. Quindi porremo:

TC1 = ppm/1000000

Se, ad esempio, una resistenza presenta un coefficiente di 235 ppm/° dovemo impostare:

$$TC1 = 0.000235$$

Vi sono poi particolari tipi di resistori in cui sono state esaltate le caratteristiche di dipendenza dalla temperatura. Questi prendono il nome di termistori e si dividono in NTC (Negative Temperature Coefficient) nei quali la resistenza diminuisce all'aumentare della temperatura, oppure PTC (Positive Temperature Coefficient) nei quali invece la resistenza aumenta all'aumentare della temperatura. Il comportamento di questo tipo di componenti si può modellare utilizzando TC1 se l'intervallo termico che interessa è tale da poterlo considerare lineare. Diversamente in una prossima uscita proporrò un modello di termistore più accurato.

Rumore

E' noto che qualsiasi resistenza genera rumore bianco, cioè le cui componenti in frequenza sono distribuite su tutto lo spettro, dalle frequenze più basse a quelle più alte. Questo è dovuto, come si è detto anche sopra, al moto casuale degli elettroni all'interno del materiale conduttore che danno luogo ad una corrente variabile e dunque ad una tensione ai capi del componente che si può facilmente determinare con la formula:

$$V_N = 7.4 \cdot 10^{-12} \sqrt{(T+273)} \cdot R \cdot B$$

Questa quantità dipende dunque dalla resistenza R, dalla temperatura in gradi centigradi **T** e dalla banda di frequenza che consideriamo B ma non dipende dal

materiale di cui è fatta la resistenza né dal fatto che sia attraversata da corrente!

Se, ad esempio, abbiamo una resistenza, in ingresso ad un ricevitore, del valore R=50 Ω che sta lavorando ad una temperatura di 35°C ed il canale del ricevitore ha una banda di B=10MHz, il rumore introdotto sarà pari a circa $V_N = 2.9 \mu V$.

La formula che implementa il MicroCap7 è:
$$V_N = 7.4 \cdot 10^{-12} \cdot NM \cdot \sqrt{(T+273)} \cdot R$$

Notiamo che al posto di B è stato inserito il parametro NM. Il suo valore deve essere quindi posto uquale alla radice quadrata della banda. Nel nostro esempio:

$$NM = \sqrt{MHz} = 1000$$

Condensatori

Il tipo è CAP e i parametri sono elencati in tabella 2: A parte i parametri VC1 e VC2, gli altri hanno lo stesso significato già esposto nel caso del modello di resistore.

I coefficienti di tensione, VC1 e VC2, permettono di modellare una variazione di capacità che dipende dalla tensione presente ai capi del condensatore (Vc) in un certo istante.

$$QF = 1 + VC1 \cdot V_C + VC2 \cdot V_C^2$$

ATTENZIONE: questo fattore viene calcolato solamente durante le simulazioni transient, altrimenti viene posto QF=1.

E' bene spendere due parole sulla dipendenza della capacità dalla tensione. Alcuni tipi di dielettrico utilizzati comunemente risultano essere influenzati, chi più chi meno, dalla tensione applicata ai loro capi. Occorre però distinguere tra tensione continua (DC bias) e tensione alternata (AC). Sì, perchè entrambe possono modificare la costante dielettrica, ma in modo totalmente diverso l' una dall'altra.

In particolare l'applicazione di una tensione continua

Tabella 2: parametri Condensatori

Parametro	Descrizione	Unità di misura	Default	
С	Moltiplicatore di capacità		1	
TC1	Coefficiente lineare di temperatura	1/°C	0	
TC2	Coefficiente quadratico di temperatura	1/°C^2	0	
VC1	Coefficiente lineare di tensione	1/V	0	
VC2	Coefficiente quadratico di tensione	1/V^2	0	
T_MEASURED	Temperatura di misura	°C		
T_ABS	Temperatura assoluta	°C		
T_REL_GLOBAL	Temperatura relativa	°C		
T_REL_LOCAL	Temperatura relativa al modello AKO	°C		

tende a far diminuire la costante dielettrica e quindi la capacità, mentre l'alternata tende a farla aumentare. Anche qui potremo prendere il valore in ppm (dividendolo per 1000000) e attribuirlo a VC1, con cautela, però, perchè il simulatore modifica il valore di capacità ignorando la differenza tra tensione continua ed alternata. Alla fine avremo, comunque:

Valore condensatore = C•VALUE•TF•QF

Un'ultima importante considerazione: non è possibile collegare direttamente in parallelo ad un condensatore un generatore di corrente. Questo perchè, dalla teoria, si verrebbe a generare un impulso di corrente di ampiezza infinita. Il messaggio di errore che viene generato, appena si lancia la simulazione, è:

Node <Nome del nodo> has no DC path to ground.

Per aggirare questo problema è sufficiente inserire una resistenza, di valore molto elevato (ad esempio 100G), tra il nodo < Nome del nodo > e massa.

Induttori

Stavolta il tipo è IND. Al solito vediamo quali sono i parametri sui quali si può agire leggendoli in tabella 3: Immagino che ormai sarà abbastanza semplice capire il significato dei vari parametri. A differenza del condensatore, per il quale si stabiliva una influenza della tensione, qui il valore può dipendere dalla corrente. Anche qui un'ultima importante considerazione: non è possibile collegare direttamente in serie ad una indutanza un generatore di tensione. Questo perchè, dalla teoria, si verrebbe a generare un impulso di tensione di ampiezza infinita. Il messaggio di errore che viene generato, appena si lancia la simulazione, è:

Inductor/Voltage source loop found

Per aggirare questo problema è sufficiente inserire una resistenza, di valore molto basso (ad esempio 10m), tra il generatore e l'induttanza.

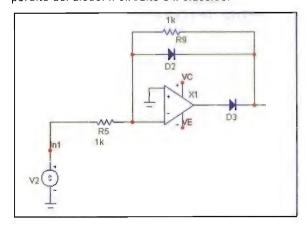
Non mi dilungherò oltre.

Direi che per questa puntata, per quanto riguarda la modellistica, ci potremmo fermare qui. Riprenderemo il discorso la prossima volta con i semiconduttori.

Misuratore di campi elettromagnetici

Abbiamo visto, la scorsa volta, come sia possibile realizzare un rivelatore con un solo diodo. E' sicuramente un metodo economico e rapido per pilotare uno strumentino.

Tuttavia per valori bassi di flusso e quindi di tensione sul circuito di rivelazione la corrente che circola nel microamperometro è insufficiente e il comportamento è tutt'altro che lineare. Per ovviare a questo inconveniente si può utilizzare un rivelatore attivo, basato su un amplificatore operazionale che "compensa" le perdite del diodo. Il circuito è il classico:

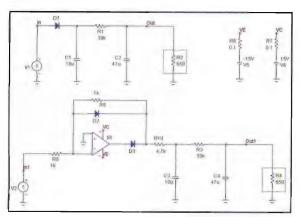


Come abbiamo visto la volta scorsa, ci possiamo accontentare di una simulazione DC, per verificare quale sia la corrente nello strumento, per diversi valori di flusso.

Tabella 2: parametri Induttori

Parametro	Descrizione	Unità di misura_	Default	
L	Moltiplicatore di induttanza		1	
TC1	Coefficiente lineare di temperatura	1/° C	0	
TC2	Coefficiente quadratico di temperatura	1/°C^2	0	
IL1	Coefficiente lineare di corrente	1/A	0	
IL2	Coefficiente quadratico di corrente	1/A^2	0	
T_MEASURED	Temperatura di misura	°C		
T ABS	Temperatura assoluta	°C		
T REL GLOBAL	Temperatura relativa	°C		
T REL_LOCAL	Temperatura relativa al modello AKO	°C		

Per fare una comparazione diretta possiamo inserire entrambe i circuiti e far tracciare le curve relative alle due uscite:



L'operazionale si può trovare nel menù Component -> Analog Devices -> Active Components, per questo esempio ho selezionato il "vecchio" LM741. Automaticamente vengono generati i nodi di alimentazione VE e VC.

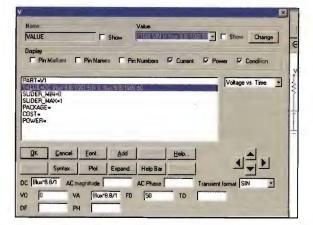
Il collegamento delle batterie è stato effettuato non tramite un filo, ma attribuendo ai nodi che si vogliono collegare insieme, lo stesso nome.

Da notare la presenza delle due resistenze in serie alle batterie, indispensabili ad interropere un collegamento diretto con una induttanza che avrebbe generato un errore (si veda il modello di induttanza descritto in precedenza).

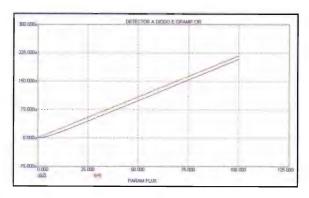
I due generatori di segnale devono, ovviamente, generare la stessa identica forma d'onda. Come nella puntata precedente si può inserire nella cartella di testo:

.define flux 1
.define mult 8.8/100

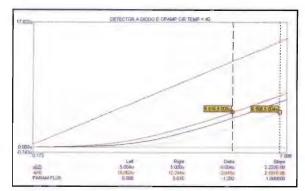
e ciascuno dei due generatori può essere impostato come segue:



Il risultato della simulazione è:



Si vede che con l'operazionale la linearità è garantita anche per bassissimi livelli. Ma c'è di più: vediamo cosa succede facendo variare la temperatura. Inseriamo come seconda variabile del DC sweep la temperatura, come lista di tre valori, 0, 25 e 40°C. Otterremo il seguente andamento



L'operazionale non si muove in temperatura, mentre il diodo ha qualche problema come si può dedurre dai due cursori.

E' veramente tutto. La prossima volta parleremo di modelli dei semiconduttori.

alberto.bagnasco@elflash.it

Il software Micro Cap 7 è distribuito in Italia da: CAD ITALIA SrI,

> via E. de Nicola, 4c 20037 PADERNO DUGNANO (MI) tel. 02.99044.312 fax 02.99044.322

È possibile scaricare dal sito:

http://www.spectrum-soft.com/demoform.shtm una evaluation copy del programma dopo aver compilato, con i vostri dati, un modulo di registrazione

Duplicatore di diapositive e pellicole a LED bianchi

Andrea Dini

Un utile accessorio per la maggior parte delle fotocamere digitali, delle microtelecamere che portà rendere contenti quei fotoamatori che vogliono archiviare le proprie diapositive sul computer ma non sono contenti delle riproduzioni effettuate con scanner economici

Tutto ebbe inizio quando acquistai il computer, ebbenne, sì! Si stava ahimè iniziando una terribile conversione che, per chi come me, ama la fotografia tradizionale è e sarà un tremendo tradimento...

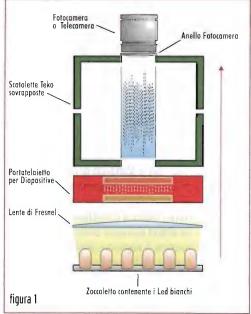
Voglio dire che passare dalla foto in pellicola alla digitale è come abbandonare una fedele compagna, la Leica con il suo bellissimo obbiettivo Elmar, telemetro ed esposimetro esterno, la Rollei biottica oppure la splendida Alpa, macchina svizzera blasonatissima; certo, le medesime case propongono modelli d'avanguardia digitali, per di più anche case note solo per elettronica e telecamere consumer utilizzano ora obbiettivi con lenti Zeiss, Scheider, Nikkor o Leitz, però, credetemi, non è più come prima! Per rendere molto meno traumatico il distacco e anche perché dispongo di un vero e proprio mare di diapositive, ho avuto la necessità di trasferire le diapositive su CD e il computer era proprio comodo. Mi sono recato in un negozio per acquistare uno scanner con riproduttore di diapositive e, dopo una lunga ricerca, ho scelto un modello nè troppo costoso ne troppo economico. Non ho scelto uno scanner ottico solo per diapositive per motivi di prezzo. Non appena a casa ho montato tutto il trabiccolo

> sopra lo scanner per illuminare la diapositiva ed ho settato la macchina per leggere supporti trasparenti quali pellicole e diapositive. Salvato tutto sul computer, il risul-

alla massima definizione il sensore lineare dello scanner non riusciva a dare risalto a immagini che projettate erano davvero belle. Questo forse perché il sistema di rilevamento immagini dello scanner di tipo interpolato con LED RGB sempre accesi e ricevitore di riga lineare e non ottico non ce la faceva proprio. Preso dalla foga mi recai in un negozio di materiale fotografico e chiesi un aggiuntivo per duplicazioni diapositive per la mia fotocamera digitale, una Fuji, ma mi fu detto che era disponibile per altre marche ma non per la mia. Non restava che l'autocostruzione! In realtà mi serviva una specie di scatoletta oscura che da un lato ospitasse il telaietto della diapositiva o il film in pellicola negativo e dall'altra la fotocamera digitale. Il telaietto della diapositiva dovrà essere illuminato da una matrice di LED bianchi e ben omogeneizzato nell'illuminazione tramite un foglietto lente di Fresnel. Per distanziare l'obbiattivo della fotocamera dal telaietto della diapositiva giusto quel tanto da ottimizzare tiraggio e messa a fuoco, ho usato due scatolette della Teko plastiche impilate una sopra l'altra in modo da creare una scatoletta unica sui cui lati ho praticato un foro 24x36mm per la pellicola 35mm e dall'altra parte un foro tondo per l'obbiettivo. La foto 2 mostra il prototipo finito senza la fotocamera. Posta la fotocamera in posizione macro e lasciato andare l'autofocus, se ben illuminata, la diapositiva viene impressa in modo splendido. In questo modo è possibile una successiva stampa tramite compu-

tato non è stato un gran chè, anche









ter senza decremento d'immagine. Tramite programmi comuni come Adobe Photoshop® o Corel Photo-Paint® potrete migliorare la foto tramite filtri, correzione colore e trucchetti, tutti divertenti. In seguito volendo la mia ragazza vedere le fotografie direttamente sul televisore ho realizzato un piccolo adattatore a im-

buto da porre sulla scatoletta che permetta l'accoppiamento con una telecamera a colori alta definizione, fuoco regolabile tramite estrazione dell'obbiettivo (vedi foto 3). Queste telecamerine sono molto economiche non avendo contenitore nè alimentatore ed hanno uscita video composito ottimo per la riproduzione sulla TV tramite scart adapter. Anche qui ottimo risultato. Ultima prova è stata quella di usare una snapshot per computer, ovvero una macchinetta fotografica per Pc, quelle da pochi Euro non dotate altro che di pochi mega di memoria,

giusto per la gestione di una ventina di fotografie. Anche qui poca la spesa, buona la resa. D'altronde la macchinetta anche se dozzinale garantisce foto da un megapixel! Il lavoro meccanico ed elettronico in realtà riguarda il montaggio delle scatolette, vedi foto 4, anello adattatore, vedi foto 5, lentina di fresnel, illuminatore ed alimentatori da rete per la fotocamera \ telecamera e per l'illuminatore a LED, ed è di questo che appunto parleremo esaurientemente.

Schema elettrico

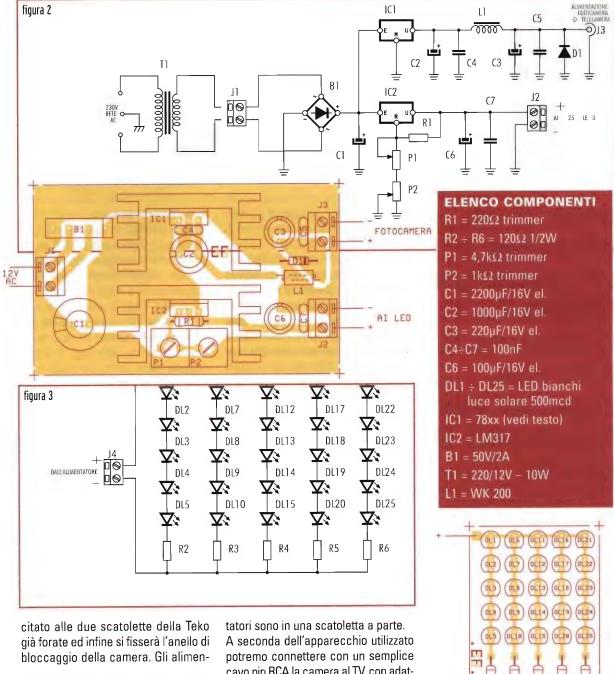
In figura 2 possiamo vedere i due alimentatori che assicurano energia sia alla telecamera o alla fotocamera digitale ed all'illuminatore a LED bianchi. Il primo power supply è semplicissimo, usa un classico integrato regolatore a tre piedini, oltre ad un trasformatore di rete e raddrizzatore in comune con l'altra sezione, unica cosa sarà scegliere l'integrato della serie 78 con uscita idonea ad alimentare la nostra apparecchiatura di ripresa fotografica, in genere la tensione richiesta per le fotocamere è 6V mentre per le telecamere sono 12Vcc. Ad ogni modo consiglio di leggere le caratteristi-

che dell'apparecchio quindi utilizzare di conseguenza un regolatore appropriato. La impedenza WK200 evita ritorni sull'alimentazione di residui di commutazione o interferenze determinate dal clock interno dell'apparecchio. Il secondo alimentatore è regolabile infatti dovremo regolare P2 al massimo e poi agire su P1 per avere massima luminosità dei LED e nello stesso modo non superare i 14V di uscita pena la distruzione dei diodi LED. Il potenziometro P1 verrà bloccato mentre P2 permetterà con tutta la sua corsa di regolare la luminosità dei LED. I LED da utilizzare non sono comuni bianchi ma del tipo corretto a luce solare con resa di 50mcd. IC1 e IC2 è preferibile siano dissipati con aletta ad "u" in alluminio. In figura 3 possiamo vedere le connessioni dei LED a 5 gruppi di cinque in serie tra di loro con resistore limitatore da 120 ohm. La foto 1 mostra illuminatore e camera

Istruzioni di montaggio

La figura 1 mostra come assemblare il riproduttore diapositive: sul
fondello applicheremo con collante rapido la basetta con la matrice
di 5x5 diodi luminosi interponendo
tra basetta e telaietto diapositive
una lente di fresnel plastica tale
da diffondere la luce troppo puntiforme dei LED. Il portatelaietto
per diapositive è di recupero da
un minivisore per diapositive, quelli
con lampadina e scherzetto da tenere
in mano. Ora incollerete il complesso







A seconda dell'apparecchio utilizzato potremo connettere con un semplice cavo piri RCA la camera al TV, con adattatore scart, oppure, usando una still camera per PC, entrare direttamente nella presa USB dello stesso PC.

Attenzione! Tutti gli elementi che vanno incollati tra di loro dovranno essere ben fissati e stuccati con mastice nero per non avere spiragli di luce che impedirebbero una buona riproduzione delle diapositive. Per arrivare all'optimum di riprodu-

zione occorre fare varie prove regolando la sensibilità in EV della camera, la luminosità dei LED oppure agire sul software di appoggio.

Al prossimo articolo.

andrea.dini@elflash.it

Segnali (e tempeste) dal Sol Levante

di Quelli del Faiallo

La banda delle onde medie assomiglia sempre più a una riserva indiana, la palestra in cui gli appassionati del DXing di stazioni broadcast tirano le loro frecce verso bersagli del tutto inattesi

Verso la fine del settembre scorso, a poche settimane da un periodo di eccezionale attività solare, tra i più esplosivi che la storia delle registrazioni strumentali di tale attività ricordi, la comunità italiana dei DXer delle stazioni broadcast ha festeggiato un avvenimento che sembrava anch'esso destinato a restare per sempre fuori dai loro logbook.

L'evento, verificato e confermato da successivi ascolti di diversi appassionati in diverse località italiane, riguarda la ricezione di stazioni in onde medie giapponesi. Un target che sembrava del tutto irraggiungibile per una serie di fattori propagativi e pratici. Trattandosi di una tappa così importante nella storia del radioascolto italiano impegnato, è doveroso fare il nome di Renato Bruni, che il 30 settembre 2003 segnalava - su una mailing list specializzata che da qualche tempo funge da canale informativo e di coordinamento di esperti DXer nazionali - un non identificata ricevuta la sera prima:

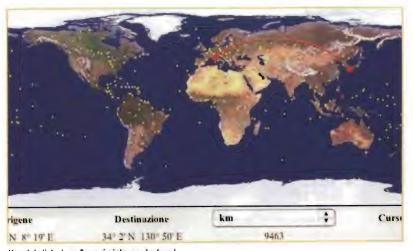
Nella mia cartella c'e' una registrazione fatta alle 2009 utc di ieri, su 1350. Si tratta di capire che lingua è, innanzitutto. Io un'ideuzza la tengo, ma è ardita e non oso. Opinioni?

Peccato per le scariche, il picco era buono.

La "cartella" cui si riferisce Renato è la directory in cui gli iscritti al-

la mailing list possono inserire i file multimediali creati riversando, nei formati Real Audio o Mp3, le registrazioni dei loro ascolti. Molte di queste registrazioni sono però pubblicamente disponibili attraverso il sito http://www.radioascolto.org, una iniziativa di Quelli del Faiallo che ha subito un recente, e credo riuscito, restyling. Il nastro digitale dura pochi secondi e riguarda l'annuncio in voce femminile di una stazione ricevuta, per l'appunto, su 1350kHz poco dopo le dieci di sera italiane (era ancora in vigore l'ora legale). La voce è stata successivamente identificata, con l'aiuto di altri esperti europei e di alcuni corrispondenti giapponesi, per quella dell'annunciatrice dell'emittente JOER, di Hiroshima. La distanza tra Parma, località dell'ascolto, e la stazione nella cittàsimbolo della minaccia distruttiva delle armi nucleari, è di circa 9500 kilometri. A questo proposito: può essere utile segnalare un nuovo strumento Web, con interfaccia grafica, per il calcolo della distanza geografica tra due località. Realizzato in linguaggio Java (occorre quindi un browser compatibile) da Andrew Gray è raggiungibile su http://www.argray.org/dist/ in una pagina anche in lingua italiana.

Ma torniamo all'exploit di Renato. Non è un record di distanza. Dall'Italia sono state ascoltate stazioni sudamericane ancora più lontane e un DXer italiano residente a Rio



L'applet di Andrew Gray ci aiuta a calcolare la distanza e la rotta seguita dal segnale di JOER, 1350 kHz, da Hiroshima, in Giappone.

de Janeiro in Brasile (le registrazioni si trovano sul sito www.faiallo.org) ha superato i 18 mila kilometri ascoltando, da Rio, il ripetitore di Taiwan della stazione americana WYFR Family Radio (facilmente ricevibile sulle onde corte), su 1557 kHz. Ma la distanza in questo caso conta poco. Per molte ragioni, quello del Giappone sulle onde medie appariva un limite invalicabile, un traguardo impossibile da raggiungere in Italia. Tra queste ragioni, distanza a parte, c'è per esempio la grande discriminante che determina una radicale differenza tra le condizioni di ascolto centro-meridionale nell'Europa (dove le stazioni asiatiche in onde medie sono molto rare) e settentrionale (dove invece è stato ed è possibile ascoltare decine di stazioni giapponesi in onde medie e dove oltre alla California, le rotte transpolari dei segnali permettono di ricevere, con i dovuti accorgimenti, lo stato americano delle Hawaii).

Questo discriminante si chiama

"interferenza co-channel". Rispetto alle stazioni del continente americano, le emittenti asiatiche trasmettono su canali spaziati di 9 kHz, esattamente sovrapponibili ai nostri. Questo significa che nei momenti teoricamente favorevoli per il DX verso est, l'ora in cui sull'Asia passa velocemente la tagliente "lama" del terminatore solare, la linea d'ombra, i canali su cui potenzialmente potrebbero arrivare molte prede asiatiche sono occupati dalle potenti stazioni di casa nostra.

In effetti, col senno di poi, questo tabù avrebbe dovuto smettere di sembrare tale da parecchio tempo. Prima dell'adozione della canalizzazione a 9 kHz da parte delle nazioni asiatiche, all'inizio degli anni ottanta, erano state ascoltate su canali a 10 kHz di spaziatura, un paio di frequenze da Taiwan. Successivamente alcune stazioni cinesi e coreane sono state segnalate su frequenze come 1566, 1521 o 1377 kHz. Si è tuttavia sempre trattato di segnalazioni molto sporadiche e molto tentative, con identificazione fatte in corrispondenza dell'ora esatta, con l'aiuto di segnali orari e di intervallo.

Il salto qualitativo è arrivato circa un anno fa, con le prime segnalazioni di stazioni come FEBC 1566 (Corea), divenuta inspiegabilmente piuttosto regolare, nel periodo compreso tra l'equinozio autunnale e quello primaverile, in una fascia oraria compresa tra le 18 e le 21 UTC, più o meno in coincidenza con l'alba locale (anche se questa non è una regola ferrea soprattutto quando le ricezioni riguardano la parte iniziale della suddetta fascia oraria). Nell'autunno del 2002, è stata registrato il programma di China National Radio 1 ascoltato su 1593 kHz intorno alle 22.00 UTC: una freguenza molto regolare nel Nord Europa, ma rarissima e di fatto non più segnalata alla nostra latitudine. La vera esplosione di opportunità è avvenuta solo in questi ultimi due mesi, con il moltiplicarsi di segnalazioni su canali come 1350, 1377, 1386, 1395 kHz, di stazioni provenienti dal mainland cinese e quasi sicuramente da Taiwan. Che cosa è intervenuto a determinare un così radicale cambiamento prospettico?

Una parziale risposta sta sicuramente nella riduzione delle interferenze co-channel data dalla chiusura o dalla diminuzione di potenza di alcune stazioni, soprattutto dall'est europeo. Le onde medie in Europa, sviluppatesi in un dopo-guerra caratterizzato da aspri fronteggiamenti di carattere politico erano uno strumento di informazione ma anche di propaganda. Solo la scoperta della modulazione di frequenza commerciale, anch'essa figlia della nascita dell'industria del transistor, ha permesso di abbandonare il vecchio modello del trasmettitore a copertura nazionale e dopo il tramonto - internazionale. La miglior qualità del segnale e i costi dell'energia hanno fatto il resto: le vecchie "powerhouse" europee si stanno spegnendo o riducono drasticamente la loro potenza. E i risultati, in termini di canali fruibili anche prima della normale chiusura delle trasmissioni (per quei trasmettitori che non restano accesi 24 ore su 24), si sono visti. Una frequenza come 1350 kHz, un



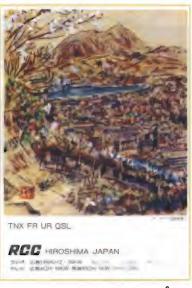
tempo occupata da una potente stazione francese, oggi risulta incredibilmente libera a partire dalle dieci di sera italiane, quando le locali ungheresi spengono. E il canale è diventato una specie di jukebox, con Cina, Giappone, ma anche Botswana, Brasile, Argentina e Colombia ascoltati e registrati da molti DXer. Una frequenza come 1386 kHz permette, incredibilmente, di ascoltare a livelli locali la chiusura delle trasmissioni di Voice of Kenya, alle 21.07 UTC.

Sull'Asia, tuttavia, sembra pesare un'altra componente degna di nota. Ricordo che si sta parlando di ricezione co-channel, una forma di ascolto cui eravamo molto poco abituati. Gli appassionati di onde medie si sono soprattutto ingegnati nell'ascolto di emittenti d'oltre Atlantico, regione la cui canalizzazione a 10 kHz obbliga il DXer ad affinare l'orecchio per estrarre dal suo ricevitore molto selettivo un segnale sufficientemente comprensibile.

La selettività del ricevitore e l'orecchio contano meno nel co-channel DXing, in cui i segnali sembrano spuntare dal nulla per diventare di colpo dominanti e sparire dopo uno, due, massimo cinque minuti. In queste condizioni è stato verificato, con opportuni confronti, il fondmentale contributo dell'impianto d'antenna. Non è un caso se

Renato Bruni e la maggior parte di neo-DXer asiatici che dopo di lui hanno confermato la ricezione di JOER (tra questi Giampaolo Galassi, Valter Comuzzi e Saverio De Cian, rispettivamente dalla Romagna, dal Friuli e dal Veneto), utilizzano antenne come la K9AY o altri tipi di phased loop teoricamente affini. Anche le antenne filari possono dare ottimi risultati anche se i tradizionali fili sospesi appaiono sempre meno efficaci nel confronto con le filari "BOG" (Beverage on ground, fili isolati non troppo lunghi stesi direttamente e rettilineamente al suolo) che gli americani stanno sperimentando intensamente, e con estremo successo.

L'esperienza, la capacità di trarre il massimo vantaggio dal rafforzamento dei segnali in corrispondenza del passaggio della linea d'ombra (gray line reception) e l'uso di antenne non necessariamente sofisticate ma ben costruite e solide dal punto di vista teorico, sono gli ingredienti di una miscela che in queste settimane ha spalancato una inattesa finestra di opportunità verso l'Asia. Pochi giorni dopo JOER, Giampaolo Galassi, da Savignano, ha migliorato il record giapponese con JOIF Fukuoka su 1413. altra emittente del sud-ovest dell'arcipelago, geograficamente molprossimo alla Corea FEBC/HLAZ 1566 kHz. Sfortunata-



Sopra: una OSL di archivio della stazione giapponese e, accanto, l'attuale sito Web di RCC, la società emittente.

mente, 1413 kHz è un canale molto diverso da 1350 kHz: qui oltre all'antenna si sono rivelati determinanti i circuiti di phasing che permettono di accoppiare due segnali
indipendenti di due antenne diverse per ottenere spettacolari "null"
delle stazioni locali, ricevute con
una efficace tecnica di diversity
reception con due antenne poste
elettricamente in controfase.

Mezzi tecnici e capacità non sono sufficienti per una tipologia di DXing su cui molti, con grande soddisfazione peraltro, cominciano a scommettere per la prima volta. La barriera linguistica è l'altro grosso ostacolo da superare per orecchie che già fanno molta fatica per adattarsi ai trabocchetti dell'accento "yankee" e ai variegati spagnoli - per non parlare del portoghese - dell'America latina. E qui emerge l'incredibile ruolo di Internet e del computer. Nel caso di JOER e di altre stazioni, lo scambio di messaggi di e-mail con allegati



Renato Bruni nella sua stazione di Parma, con una giovane recluta.

multimediali, i link alle pagine Web di portali e newsgroup specializzati e lo sforzo collaborativo tra DXer europei e asiatici madrelingua sono altrettanti insostituibili tessere di un mosaico davvero entusiasmante.

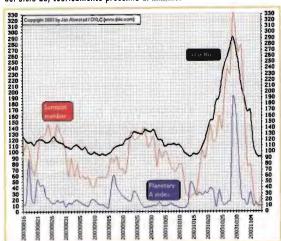
Sull'intero contesto tornano poi a dominare il sole e i suoi effetti sulla propagazione ionosferica. La strana concomitanza tra una nutrite serie di ascolti eccezionali e il periodo, quasi immediatamente successivo, di fortissima attività coronale del sole (culminata il 4 del mese di novembre con un brillamento X.28, il più forte mai registrato, dalla macchia classificata numero 10486, http://sohowww.na-

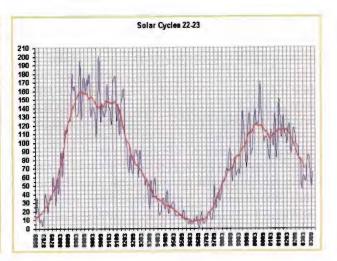
scom.nasa.gov/hotshots/2003_11_04/), farebbe quasi pensare a una relazione di causa ed effetto. Nei giorni migliori delle ricezioni asiatiche, l'indice A planetario solare iniziava a divergere in modo radicale da un andamento piuttosto piatto, tipico da minimo solare in avvicinamento. Un mese dopo, questo stesso indice raggiungeva picchi di elevata intensità e la stampa internazionale ne celebrava sulle sue prime pagine gli effetti sulla propagazione delle onde corte, sui satelliti artificiali e sulle aurore boreali.

E' possibile che esista qualche correlazione tra queste due forme di eccezionalità? La propagazione è per forza legata all'attività solare e geomagnetica, ma i meccanismi di questo collegamento sono lontani dall'essere completamente interpretati. I DXer delle stazioni broadcast osservano da almeno due anni un cambiamento importante delle condizioni di ascolto, anche se sicuramente l'uso delle antenne summenzionate ha un ruolo molto importante in questo nuovo scenario. Solo il tempo e il paziente monitoraggio potranno dire se la stagione asiatica continuerà anche sul lungo termine a portare i suoi frutti. Si può solo sperare che a questo monitoraggio partecipi un numero crescente di appassionati.

Sotto, a sinistra, il recente andamento del solar flux e degli indici Ap e numero di macchie solari; da notare il periodo molto tranquillo per l'Ap nei giorni dell'ascolto di JOER

A destra, le recenti impennate dell'attività solare sembrano aver riportato verso l'alto il gradiente del ciclo 23, teoricamente prossimo al minimo.





	Località	(se identificata)	UTC	Nazione	DXer	
Africa						
1350	R. Botswana	Tshabong	2030-2200 /-0200	s/on	Botswana	Comuzzi/Bruni/Zella
1386	Kenia BC		-2106	s/off	Kenia	Vari
1377	Radio Free Africa		1930-2200		Tanzania	Vari
1385.9	R. Rurale		2200-2301	s/off	Guinea	Vari
1530	VOA Sao Tome Relay		2215-		Sao Tomè	Vari
1557	Family Radio		2120-		Taiwan	Bruni/Miccichè
1359	CNR2		2110-	// 7935 kHz	Cina	Vari
1566	All India Radio	Nagpur	2200-		India	Vari
Asia						
846	Umm al-Quwain Radio		0055-		UAE	Bruni
1350	JOER RCC Chugoku Hoso	Hiroshima	2006-		Giappone	Vari
1359	CNR2		2110-	// 7 935 kHz	Cina	Vari
1377	CNR 1	Hunan	2032-2325		Cina	Vari
1386	BCC Taiwan		2120-2145		Cina	Galassi/Bruni
1386	Tianjin Life Channel		2045-		Taiwan	Galassi/Bruni
1395	CNR		2130-2230		Cina	Vari
1413	JOIF	Fukuoka	2120-		Giappone	Galassi
1557	Family Radio		2120-		Taiwan	Bruni/Miccichè
1566	FEBC-HLAZ	Cheju	1840-2120		Corea	Vari
1566	All India Radio	Nagpur	2200-		India	Vari

Cosa, come, quando ascoltare

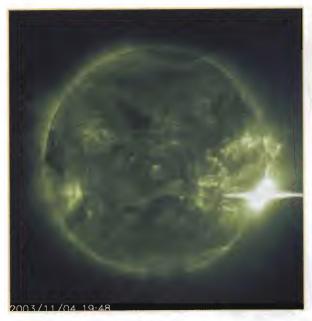
Il DXing afro-asiatico esemplificato qui da una selezione di ascolti è una tipica attività condizionata dal fattore gray line: la ricezione avviene in corrispondenza del passaggio della linea d'ombra nella zona del trasmettitore. Ma questa volta si tratta di un'alba, non di un tramonto e quindi il DXer italiano non è per una volta tenuto a sopportare orari antelucani. Le stazioni asiatiche cominciano ad arrivare verso le 18 UTC (la Cina su 1350 è stata segnalata anche dopo le 16.30), l'Africa in chiusura delle trasmissioni, dopo le 20.

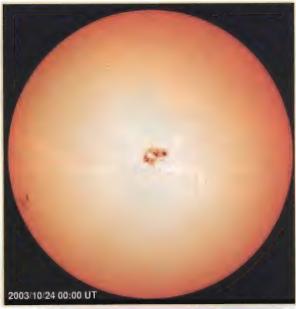
In linea di principio, il periodo dell'anno più favorevole è l'autunno, anche inoltrato, ma non si escludono discrete probabilità di apertura fino a febbraio-marzo. Il percorso dei segnali raggiunge latitudini molto settentrionali e le condizioni geomagnetiche devono essere abbastanza tranquille, per evitare fenomeni di forte assorbimento dei segnali tipici invece delle situazioni aurorali.

Altra grossa differenza: l'ascolto si effettua su frequenze co-channel. Diversamente dai canali spaziati ogni 10 kHz delle stazioni americane, qui i segnali arrivano sugli stessi canali locali europei. L'evanescenza del segnale è profondissima ed è determinante (il nostro elenco lo dimostra) individuare un canale privo di forti interferenze. Ma le stazioni ricevute non devono lottare con forti interferenze adiacenti e quindi la selettività del ricevitore e l'ascolto ECSS o in banda laterale aiutano meno. Il vero ostacolo a una pronta identificazione è di natura linguistica.

II DXer asiatico deve avere sottomano i giusti riferimenti. Un programma per la visualizzazione della gray line e due liste di stazioni: l'imprescindibile European Una selezione di ascolti per il DXing di stazioni afro-asiatiche

Medium Wave Guide di Herman Boel e l'omologa guida dell'Asia-Pacifico firmata da Bruce Portzer. Entrambe sono gratuitamente disponibili su Web rispettivamente su: http://users.pandora.be/hermanb/Emwg/intro.htm e all'indirizzo: http://www.qsl.net/n7ecj/ Recentemente è apparsa anche





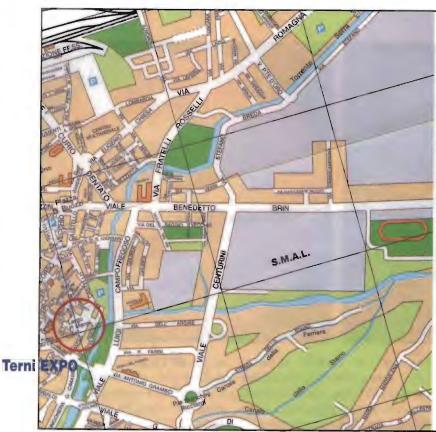
Sopra, a sinistra: una fotografia del brillamento solare a X.28 (il più alto mai registrato)

A destra: la macchia solare relativa. L'episodio, del 4 novembre scorso, è avvenuto mentre la macchia stava passando sull'altra faccia del sole e il CME (Coronal Mass Ejection) associato non ha, fortunatamente, investito la terra una lista di stazioni africane, http://www.angelfire.com/tx5/dxam texas/AMWG.htm, ma il livello di aggiornamento e attendibilità viene da alcuni giudicato insufficiente. Sul sito www.radioascolto.org l'a-

scolto delle stazioni locali in onde medie e corte viene monitorato costantemente e molte segnalazioni sono corredate da brevi esempi audio.

qdf@elflash.it





Terni EXPO 13-14 dicembre 2003 1.a Mostra Mercato Nazionale "Elettronica, Informatica, Tv Sat, telefonia e Radiantismo"

Come arrivarci

Organizzata da Multiservice Sas di terni in collaborazione con la Sezione ARI di terni e sotto il patrocinio della Provincia e del Comune di Terni il 13 e 14 dicembre si terrà la prima edizione di Terni EX-PO nel cuore della città.

Per arrivare a Largo Pietro Manni si consiglia di uscire a TERNI EST e proseguire diritto per via TRE VENEZIE poi in VIA FRATELLI ROSSELLI, attraversare LAR-GO BENEDETTO BRIN per viale LUIGI CAMPOFREGOSO. Poco dopo, prendere la seconda a destra. Qualche decina di metri e sulla sinistra, sarete arrivati in LARGO PIETRO MANNI. C'è un parcheggio sotterraneo.

Vicino a Terni potrete in seguito le visitare le splendide cascate delle Marmore

> 73 de IKONGL Gian Mario Ventura



Visore notturno a raggi infraros

Era montato nei carri Leopard 1. in dotazione a varie nazioni europee. Si avvaleva dei fari del carro a luce infrarossa per esplorazioni notturne. Nelle notti chiare si riusciva a vedere fino a 1200/1500 metri. Ottica binoculare della Zeiss, con un solo obiettivo a 4 ingrandimenti Alimentazione: 24 Vdc.

Misura cm 19x25x55h e pesa 19 Kg. Viene spedito con la sua cassa di legno. (Indicare PN: 1013025)

€ 140.00

remotturno monoculare M48

Made in Germany, era in uso sui carri M47 e M48. Funziona previa illuminazione con luce infrarossa della zona da osservare. Monta il classico convertitore d'immagine Telefunken 6914, ottica Zeiss di ottima qualità, obiettivo a 4 ingrandimenti, campo visione 11° (200/1000 metri). Lunghezza focale obiettivo 127 mm; luminosità 1:1,8; oculare 9,6x. Alimentazione 20÷32 Vdc. assorbimento 350 mA. Per un corretto utilizzo (prevede l'installazione in verticale) aveva alla sommità un prisma a

45° (non fornito) che raddrizzava l'immagine. Allo stato attuale, montandolo su di un fianco ed in modo di avere l'oculare di lato, si avrà un'immagine diritta verticalmente, ma riflessa orizzontalmente (cioè da dx a sx). Vi stupirete comunque della chiarezza e della luminosità dell'immagine. Pesa appena 7 Kg e misura cm 35,5x14x18. Viene fornito nella sua cassa originale in alluminio, con manuale in tedesco. (Indicare PN: 1013050)



€ 90,00



alimentaz. 24V; potenza 150 W. Può illuminare fino a 800 metri. (Ns. catalogo 23)

Tel. 075.898.7502 · Fax (24h) 075.898.7501 · www.esco.it · www.surplus-esco.com · e-mail: esco@esco.it

Old CB HEATHKIT GW-10

cb VINAVIL, op. Oscar



Questo mese vi presento un apparecchio considerato una rarità, da leccarsi i baffi HI, al momento facente parte della collezione del cb Capo Franco Vorrei ricordare che le attuali disposizioni ministeriali non permettono l'uso di questo modello e deve essere considerato solo come ricordo della banda del cittadino oppure come apparato da collezione.

L'old cb è un Heathkit, modello GW10, apparato da base fissa, otto valvole, tre canali controllati al quarzo, con possibilità d'espansione a 23 canali; in ricezione utilizza due oscillatori, uno variabile (VFO), l'altro a frequenza fissa controllato al quarzo; in origine l'alimentazione era a 115 Vca, anno di costruzione 1961.

L'Heathkit, ha segnato un periodo meraviglioso, per gli appassionati d'autocostruzione e non, con i suoi

innumerevoli strumenti di misura, gli apparati riceventi e trasmittenti e tutto quello che riguardava la bassa frequenza, sia in kit, che assemblati.

L'Heathkit in Italia era distribuita dalla LARIR di Milano.

Le condizioni esterne del GW10 sono buone, il microfono è il suo originale, che non è poco HI, considerato il tempo trascorso

Le dimensioni sono: larghezza inferiore 320mm, superiore 355mm; altezza 100mm; profondità 135mm.

Il restauro esterno si è limitato ad una pulizia con panno soffice e detergente neutro; le manopole zigrinate, di colore nero, con disco color oro, hanno richiesto più cura.

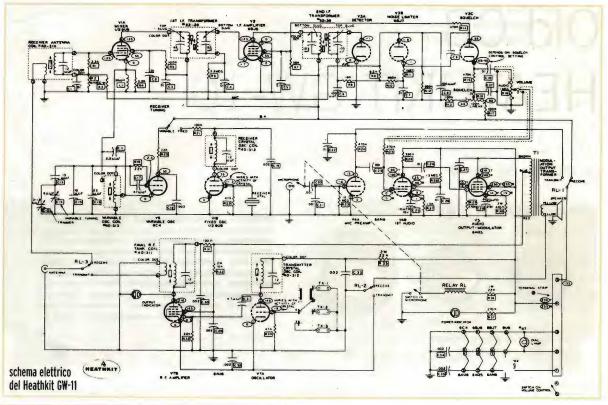
Non riuscivo a togliere lo sporco all'interno della zigrinatura, dopo avere provato svariati prodotti le ho lasciate una notte a bagno nell'olio di semi, con ottimi risultati.

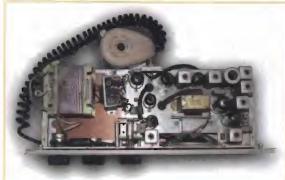
Per la lucidatura del disco centrale ho utilizzato il dentifricio, una sgrassata generale con acqua e sapone e per mantenere il tutto come nuovo, le solite due mani di lacca del tipo forte della xyl, HI.

Il coperchio superiore di protezione è in alluminio, dello spessore di 3mm; il frontale e il telaio di supporto dei componenti elettronici, in lamiera di ferro da 1mm.

In trasmissione, considerata l'età, il funzionamento è ottimo, utilizzando un carico fittizio la potenza è rego-











lare; 3,5 Watt di portante; 5Watt modulati.

In ricezione è muto come un pesce HI, si vedono chiaramente le manomissioni ai nuclei di taratura. Il frontale del GW10 è spartano, la presenza dei comandi è minima. Da sinistra: il volume con funzione d'interruttore generale; seguono lo squelch, la manopola di sintonia dei canali con indicatore rosso, il quadrante retro illuminato, con numerazione dei ventitre canali, disposta in una gradazione di 180° di colore bianco, su fondo nero; la sintonia dei canali avviene tramite un condensatore variabile da 6mF ed infine la griglia dell'altoparlante.

Nella parte inferiore del frontale, da sinistra: la spia luminosa d'accensione di colore bianco; il deviatore a cursore per gli oscillatori di ricezione, a frequenza fissa (crystal), o variabile; la spia luminosa di trasmissione di colore rosso.

Nel fianco sinistro, l'uscita del cavo microfonico; nel fianco destro, un commutatore a cursore a tre posizioni, per i quarzi di trasmissione. Nella parte posteriore del baracco, una targhetta adesiva, con il numero di serie 385; il cavo d'alimentazione rete; il connettore d'antenna, che è mancante, dal tipo di asola presente nel telaio, presumo che fosse un connettore audio, del tipo RCA da pannello, con isolamento in schiuma di bachelite.

Rispettando l'impostazione di costruzione di quel periodo, il pannello posteriore di protezione non è presente, in modo da arieggiare più velocemente l'old CB. Smontata la protezione superiore in alluminio, dello spessore di 3mm, e quella inferiore, in lamiera di ferro da 1mm, la costruzione del telaio è robusta, non si deforma, permettendo di rigirarlo senza tante cautele. Guardando il telaio dalla parte posteriore, la disposizione dei componenti superiore è classica.

Nel lato destro, per fare arricciare il naso agli appassionati, un supporto di vetronite a doppia faccia, come sostegno del trasformatore dell'alimentazione, per la conversione a 220 Vca; purtroppo sembra che sia difficile riuscire a mantenere gli apparati nelle condizioni originali.

Fortunatamente la componentistica è originale, il periodo di costruzione è tra la diciannovesima e trentesima settimana del 1961, escludendo quella per la conversione a 220V.

II GW10 utilizza quattro quarzi, del tipo miniatura (HC-6/U), uno di ricezione, tre di trasmissione, con relativi zoccoli in ceramica.

Nell'involucro esterno dei quarzi, in metallo, è inciso il numero del canale, la frequenza e se il quarzo è trasmittente è impressa una T, se ricevente una R ed infine la tolleranza (.005%). Per noi old cibiotici, questi particolari ci inteneriscono il cuore HI.

I due trasformatori di frequenza intermedia, e gli induttori sono racchiusi da schermi in alluminio a forma di parallelepipedo.

Le valvole utilizzate sono del tipo miniatura e noval, costruite in america dalla R.C.A. e G.E. e marcate Heathkit, sono le seguenti; 6U8 triodo pentodo, miscelatore e oscillatore a frequenza fissa di ricezione, racchiusa in uno schermo di forma cilindrica con chiusura a baionetta: 6C4 triodo, oscillatore a frequenza variabile di ricezione; 6BJ6 pentodo, amplificatore di frequenza intermedia; 6BJ7 triplo diodo, rivelatore del segnale audio, limitatore di rumore (anl), e di fondo (squelch); 6AN8 triodo pentodo, preamplificatore microfonico, e pilota audio; 6AQ5 pentodo, amplificatore audio, e modulatore di trasmissione; una Silvania 5763, pentodo oscillatore di trasmissione; 6AU8 triodo pentodo, finale di potenza in trasmissione.

Nella parte inferiore del telaio, com'era d'abitudine, il solito caos di componenti, disposti a ragno o all'americana, fortunatamente ancora tutti originali.

Per noi old cibiotici, il GW10 è un apparato che ci fa sognare HI ed è un vero peccato che sia manomesso la parte ricevente e l'alimentazione; è la prima volta che vedo un old cb del genere.

Purtroppo non possiedo lo schema elettrico del GW10, ma esistono altre due versioni con alimentazione a 6 o12 Vcc.

L'Heathkit ha prodotto un altro modello equivalente al GW10, il GW11 (a lato lo schema elettrico) con sette valvole, uno strumento rettangolare per il segnale ricevuto o trasmesso, posto verticalmente a destra del frontale, con alimentazione a 115 Vca.

Queste informazioni sono tratte da un vecchio opuscolo pubblicitario del 1962.

Chi lo desidera può visitare il museo Old CB, http://oldradios.too.it, rimango a disposizione dei lettori interessati a questo tipo di ricetrasmettitori, tramite la posta elettronica della rivista, o via bassa.

73 a tutti e un 88 al cubo a tutte le XYL da Vinavil op. Oscar

vinavil@elflash.it



GRUPPO RADIOAMATORI CORONCINA

Come ormai consuetudine collaudata, il 5 ottobre 2003 si è svolto il secondo verticale annuale di prova apparato a Madonna dei Fornelli, presso il ristorante Musolesi, IK4UXH op. Stefano, organizzato dal Gruppo Radioamatori Coroncina.

I preparativi del verticale, curati dall'inoxidabile presidente spendaccione HI, Nando I4MNS, sono sempre a migliorare quest'allegro e cordiale incontro.

All'orizzonte nuvole nere non presagivano niente di bello, ma non hanno fermato l'entusiasmo di amici e simpatizzanti, di Toscana, Veneto e Lombardia.

L'affluenza è stata numerosa; questo fa onore agli sforzi degli organizzatori del verticale.

Il presidente, dopo i convenevoli di benvenuto a tutti i presenti, ha tenuto una breve relazione del gruppo GRC. Al termine è stato distribuito a tutti un gradito e utile omaggio con impresso il logo del gruppo.

Alle ore 12,30 si è dato il via alla prova apparato che si è prolungata sino al tardo pomeriggio vista l'ottima predisposizione dei partecipanti.

Al termine, ai più fortunati, HI, premi offerti da vari sponsor della manifestazione.

Fino ad ora, non l'ho specificato, ma l'apparato più sollecitato è stato quello digestivo HI.

73 a tutti un 88 al cubo a tutte le XYL. Arrivederci al prossimo verticale.

IW4EJT op. Oscar



C.E.D. DOLEATTO S.a.s.

Genaratore di segnali HP 8640B



450kHz a 512 MHz
AM/FM ed impulsi - Phase lock
Lettura digitale a display LED
Uscita livello -145 a +19 dBm - Stato solido
Euro 680,00 + iva

Analizzatore di spettro H.P. 182T/8558B



1821/8559A - 10MHz a 21GHz Euro 1850,00 + Iva 182T/8557A opt. 1 - 10kHz a 350MHz Euro 800,00 + Iva

Analizzatore di spettro H.P. 141T8555A/8552A-B



10MHz a 18GHz con IF Section
Alta risoluzione o normale
Euro 1500,00/1600,00 + Iva
Disponibilità cassetti fino a 300kHz e 110MHz

Oscilloscopio KIKUSUI CO6100M



DC 100MHz - Sensibilità 2mV - 5 tracce base tempi più linea ritardo variabile Euro 380.00 + Iva Oscilloscopio GOULD OS3500



DC 60MHz - Sensibilità 2mV - 2 tracce base tempi più linea ritardo variabile Euro 360,00 + Iva

Multimetro digitale SCHLUMBERGER 7150



6 1/2 DIGIT - Misure: volt, test diodi, resistenza, corrente, RMS - interfaccia IEEE488 Euro 210,00 + Iva

Oscilloscopio a cursori TEKTRONIX 2246



DC 100MHz - Sensibilità 2mV Sweep ritardato - 4 canali indipendenti Doppia base dei tempi 2ns/div. Cursori e readout sullo schermo per misure di tensione e frequenza Euro 690,00 + Iva

> Generatore di segnali RACAL DANA 9082P



da 10MHz a 520MHz sintetizzato AM/FM/FASE/IMPULSI lettura digitale 8 DIGIT display LED uscita livello da -130 a +9dB Euro 660,00 + Iva Analizzatore di semiconduttori
ATLAS DCA55



Identificazione automatica dei componenti Lettura digitale a LCD - NPN bipolari Darlington Guadagno HFE - Misura Gate MOSFET - Misure delle perdite

Euro 110,00 compresa Iva

LCR meter ATLAS LCR40



Identificazione automatica dei componenti Lettura digitale a LCD - Precisione 1% Frequenza DC 1kHz, 15kHz, 200kHz L = 1μH a 10H • C = 1pF a 10,000μF R = 1Ω a 2MΩ • Test signal: 1V, 3mA max **Euro 130,00 compresa lva**

C.E.D. DOLEATTO

STRUMENTAZIONE USATA RICONDIZIONATA

VENDITA PER CORRISPONDENZA SERVIZIO CARTE DI CREDITO

Saremo presenti alle fiere di: VERONA e GENOVA

Molti altri strumenti sono disponibili presso la nostra sede di Torino. Richiedete il nostro catalogo cartaceo inviando una richiesta con il vostro indirizzo e francobolli per 1,50Euro come rimborso spese postali oppure consultate il nostro sito internet: www.bdoleatto.it.

Le condizioni di vendita sono riportate sia sul catalogo che sul sito internet.

via S. Quintino, 36 - 10121 TORINO Tel. 011.562.12.71 (r.a.) Fax 011.534.877



VISA°

Antiche Radio Magnadyne SV39

Giorgio Terenzi



L'apparecchio che mi accingo a descrivere è una radio "fantasma"; non si tratta però dello "spettro" che, in piena Seconda Guerra Mondiale, interferiva durante i Commenti ai fatti del giorno del giornalista EIAR Mario Appelius, ma proprio di una radio che non c'è!

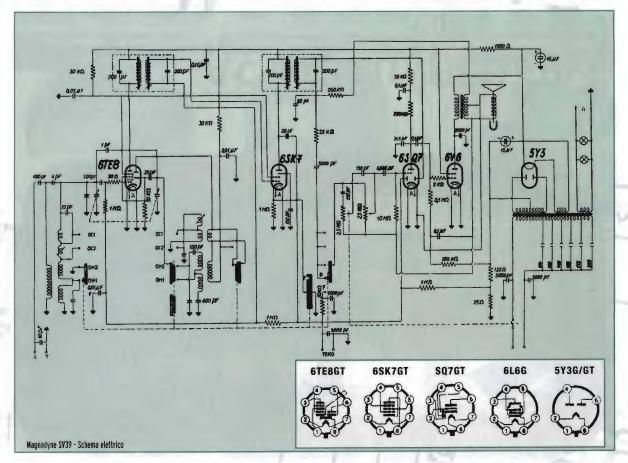
Nel primo volume di "Schemi di Apparecchi Radio" del Ravalico lo schema di questo modello è dichiarato uguale ai modelli SV145 e SV45, salvo alcune varianti riguardanti l'assenza dell'occhio magico, e la diversa circuitazione del controllo dei toni. Ovviamente lo schema presentato era il più completo e poiché il modello SV39 è il parente povero della serie, privo com'è delle varianti più pregevoli, per evitare di eseguire le dovute correzioni sullo schema base, ho cercato su altri testi lo schema specifico.

Ed è stato così che in una raccolta di una nota Casa editrice torinese ho trovato lo stesso schema generale con l'aggiunta però di una breve nota riguardante le differenze circuitali dell'SV39, che terminava con questa frase lapidaria: "questo modello non

fu mai prodotto".... e ci si riferiva alla radio che avevo davanti, col suo imponente mobile di legno impiallacciato e l'ampia scala parlante in vetro che tra l'altro riporta in bella evidenza sull'angolo destro in alto il marchio serigrafato della Casa e la sigla "SV39"

Da ciò la conclusione che non bisogna mai credere a tutto ciò che si legge e che in definitiva, dopo la stesura del presente articolo, mi avrebbe inesorabilmente atteso l'ingrato lavoro di ritocco dello schema elettrico.

L'ectoplasma... pardon, il ricevitore che si è materializzato sul mio banco, mi fu regalato qualche anno fa da un amico che voleva disfarsene; non era certo in buone condizioni, avendo il trasformatore d'alimentazione bruciato. Detto così, può sembrare



trattarsi di un guasto rimediabile senza particolari problemi, ma se si aggiunge che si tratta di trasformatore di particolari ridotte dimensioni poiché (chissà perché) è collocato completamente sotto al telaio dell'apparecchio, i problemi cominciano a diventare numerosi e quasi insolubili.

Senza la disponibilità e perizia dell'amico Giuseppe Dia, che mi ha riavvolto il trasformatore sugli stessi lamierini originali fuori standard, ricostruendo anche il rocchetto di cartone, certamente non sarei mai venuto a capo di nulla, ed il fantasma di cui sopra sarebbe scomparso per sempre dal mondo delle radio d'epoca.

In quanto a radio d'epoca, qui siamo pressoché al limite: infatti, si tratta di radio prodotta nel primo periodo postbellico, anche se schema e valvole sono del tutto simili a quelli adottati dalla stessa Casa in alcuni ricevitori degli anni '40 – '42. Tuttavia, per le sue caratteristiche di buona riproduzione sonora e di sensibilità e selettività più che sufficienti, questo è l'apparecchio ideale per la casa di campagna o comunque per chi ama le cose belle di una volta, ma non per essere custodite come pregiato oggetto da collezione "da guardare e non toccare" o come semplice completamento dell'arredo, ma per utilizzarle nella loro piena funzionalità.

Lo schema

Lo schema elettrico è quello di una classica supereterodina che monta la serie di valvole octal di tipo americano a 6 V: 6TE8 convertitrice, 6SK7 amplificatrice MF, 6SQ7 rivelatrice e preamplificatrice BF, 6V6 amplificatrice finale e 5Y3 raddrizzatrice a due semionde; ha quattro gamme d'onda, due per le onde Medie divise (da 200 a 325 e da 350 a 550m) e due onde Corte, C1 da 16 a 25 metri e C2 da 27 a 50 metri. La sensibilità dichiarata è di 25μV per le OM e 30μV per le OC.

Ogni sezione è ben progettata ed accuratamente realizzata: particolare cura è stata riservata al circuito di controllo dei toni con doppia reazione negativa che utilizza un avvolgimento sussidiario del trasformatore d'uscita; il potenziometro dei toni è di $2.5M\Omega$. abbinato all'interruttore di rete. Il potenziometro di comando volume è di uguale valore ohmico, $2.5M\Omega$. Il commutatore di gamma è a cinque posizioni per selezionare le quattro gamme d'onda e la presa fono. Due lampadine a 6,3V sono impiegate per illuminare l'ampia scala parlante in ve-



tro serigrafato, divisa in quattro sezioni.

L'altoparlante è di 20 cm di diametro a magnete permanente; la potenza d'uscita è di 4W ed il consumo di 60W. Il trasformatore d'alimentazione ha il primario universale, un secondario di 300+300V con presa centrale per l'anodica, un secondario a 6,3V per l'accensione delle valvole di ricezione ed uno a 5V, ben isolato, per l'accensione del filamento della raddrizzatrice.

Dove l'esecuzione ci sembra un po' scarsa è nelle regolazioni dei circuiti accordati d'entrata e d'oscillatore. Sono disponibili, infatti, quattro soli compensatori a libretto per la regolazione delle quattro gamme, mentre le bobine non dispongono di nucleo regolabile. Per la verità, le bobine d'entrata e d'oscillatore relative alle onde Corte sono munite di coppette d'alluminio che possono essere avvitate più o meno sul supporto di polistirolo, filettato esternamente: con tale regolazione è possibile mettere in passo i

circuiti accordati d'entrata e d'oscillatore per la gamma onde Corte 2.

Invece la regolazione delle due gamme delle onde Medie è assicurata unicamente da due compensatori sul circuito di sintonia
(di cui uno in parallelo alla sezione del variabile) e da uno solo
sull'oscillatore. C'è da dire che,
essendo la gamma O. M. divisa
in due parti, ciascuna porzione
ha un'estensione in frequenza relativamente modesta, per questo
probabilmente si è ritenuto sufficiente un solo punto di regolazione per ogni gamma.

Cosa strana è che il cavetto che dalla presa fono va al commutatore di gamma, nonché quelli relativi al potenziometro del volume non sono schermati, senza che ciò provochi inconvenienti di sorta. Ho provato a sostituirli con cavetto schermato ed il risultato è stato solo una diminuzione consistente del livello sonoro ed un taglio degli acuti, a dimostrazione che la soluzione scelta non era dettata da motivi di risparmio.

Per concludere, alcuni accorgimenti circuitali nonché il suo aspetto esterno inquadrano l'SV39 nella categoria di apparecchi di classe media.

Il restauro

Una volta constatata l'avaria del trasformatore d'alimentazione, mi sono subito attivato per il suo riavvolgimento. Nel frattempo ho controllato la continuità dei filamenti delle valvole e l'efficienza dei condensatori a carta ed elettrolitici.

Stranamente, i due elettrolitici di filtro in scatolino sono risultati perfettamente efficienti, mentre tre condensatori a carta presentavano perdita d'isolamento ed è stato necessario sostituirli.

Un altro elemento da non trascurare è il commutatore di gamma che, rimasto inoperoso per tanto tempo, troverà giovamento da una spruzzatina di spray detergente: una successiva ripetuta manovra di rotazione avanti e indietro aiuterà a ravvivarne i contatti.





Magnadyne SV39 - Vista del posteriore del telaio e, a destra, particolare dei due condensatori elettrolitici di filtro in scatolino risultati perfettamente efficienti

Magnadyne SV39 - A sinistra vista dal basso e, in alto, particolare del trasformatore riavvolto in maniera ottimale da Giuseppe Dia

Una volta entrato in possesso del trasformatore riavvolto, ho provveduto al suo collegamento e, dopo un accurato controllo generale, ho dato tensione. Un ritocco ai trasformatori di MF ed ai compensatori d'accordo ha riportato il ricevitore nella sua originale efficienza, con buona sensibilità su tutte quattro le gamme.

Il controllo di tonalità era completamente inefficiente, come se il potenziometro fosse interrotto. Una volta smontato, ha rivelato semplicemente una notevole ossidazione sui contatti striscianti, eliminata facilmente con lo spray detergente.

giorgio.terenzi@elflash.it

Giorgio Terenzi: un vero mito dell'elettronica; autore o coAutore di classici dell'elettronica, da sempre appassionato di radio antiche e valvole. Collabora da sempre con Elettronica Flash.

AST Ari Surplus Team

Un Collins "nostrano"! NTR 100 & NAC-101 ATU

Aviotel Rockwell/Collins

William They, IZ4CZJ

Si, carissimi amici del surplus, questa volta voglio parlarvi di un apparato che forse è stato uno dei più "chiacchierati" surplus degli ultimi tempi

Perché chiacchierato? Per il fatto che molti, me compreso, ne hanno parlato senza mai averlo avuto tra le mani; e molti, che lo hanno avuto, non hanno saputo parlarne in modo adeguato! Personalmente, posso solo dire che durante i nostri frequenti raduni conviviali (sto parlando del Club dell'Oca Morta: Capitolo Parmigiano dell'AST), l'NTR-100 ha tenuto banco per molte sedute. Chi ne parlava (forse troppo) a favore, per il fatto di esserne un più o meno felice possessore; oppure chi ne parlava contro per partito preso.

Personalmente gli apparati di derivazione marittima (anche se il sottoscritto è stato Motorista navale) non mi hanno mai "esaltato" troppo. Infatti penso sia indiscutibile il fatto che la maggior parte di que-

> sti apparati, per loro stessa costituzione, non sono il "massimo" per l'attività amatoriale. Memore dei vari "Danmar", Sailor, Hagenuk e Scanti, ho sempre guardato

> > a questi oggetti con un certo sospetto e diffidenza. Alcuni non andavano

in LSB, altri avevano dei "buchi" in frequenza, ecc. Una cosa era certa: erano molto meno flessibili e operativi (amatorialmente) di quelli fatti per l'impiego terrestre per l'Esercito. Normalmente a questi apparati di "bordo", non vengono richieste specifiche esasperate come ai confratelli terrestri, per il motivo che, operando a grandi distanze dalle coste ed in mezzo ai mari, non hanno bisogno di filtri particolari. Anche per il fatto che non debbono operare in gamme sovraffollate come la nostra dei 40 metri! Indiscutibilmente sono apparati costruiti con degli standard severissimi, sia per la robustezza che per l'affidabilità, la bontà dei componenti e l'accuratezza, anche se a volte un poco spartana, della costruzione. Tutto il contrario di quelle specie di "alberi natalizi" che usiamo noi! Siccome non sono solito scrivere di quello che non ho sotto mano, mi sono sempre astenuto da qualsiasi pubblico intervento su detto ap-

A rigore di cronaca, pochi anni fa, dal Tuccori di Viareggio, me ne venne "soffiato" (per poche Lire) uno sotto il naso, nuovo di zecca e cellophanato! Anche se con l'amaro in bocca, debbo però sportivamente ammettere che sono contento sia andato ad un amico della zona 2, facente parte del gruppo AST; lui è arri-



CARATTERISTICHE GENERALI.

Apparato ricetrasmittente, completamente allo stato "solido".

Gamma operativa in TX: da 1,600 a 29,999 MHz.

Gamma operativa in RX: da 400 kHz a 29,999 MHz. Passi minimi da 10Hz.

Modi: AME (H3E), RTTY (J1B), LSB, USB (J3E) e CW (J1A).

Potenza RF out: 125W P.E.P su tutta la gamma.

Sintonia: sintetizzata a PLL, con impostazione tramite "Key Pad" sul frontale, ed incrementi da un MHz, 100 kHz, e 10 Hz con tre commutatori "UP & DOWN". Lettura della frequenza impostata su sette display rossi.

Altoparlante sul frontale: 2W di picco su 4Ω .

Colore: grigio marina e bianco.

Dimensioni: 500/483/177mm Frontale a "rack".

Peso: 26 kg.

Temperatura d'esercizio: 0 a 50°C.

Operazioni in ambiente umido: 0/95% d'umidità relativa.

Massima altitudine: 0-3000 m

Resistenza alle vibrazioni: a norme MIL-STD-167B tipo I.

Alimentazione primaria: 115 Vac ±20%. 220 Vac ±20%. da 47/440Hz.

47/44UHZ.

Alimentazione secondaria: a switching da 21 a 31Vdc, negativo a massa.

Consumi: in $\mathbf{RX} = 120\mathbf{W}$. In $\mathbf{TX} = 500\mathbf{W}$

vato prima, e questo fa parte delle regole del gioco!

Non ho più pensato al NTR fi-

no a quando, tempo fa, il carissimo Giacomo, I4CQO non ne acquistò uno e lo diede a Carlo

Bianconi per una revisione. Pertanto mi ripromisi, una volta che il "paziente" fosse stato dimesso, di farmelo prestare per fare alcune prove valutative nella mia stazione. Le prove sono state effettuate comparando l' NTR 100 con un TS940S-AT, e un SEG 15, con il suo lineare LW115, da 115 W. Antenne usate per le prove: una verticale da 8 metri, collegata ad un accordatore remoto Mackay 4040, con stazionarie 1:1, ed una Loop magnetica tipo Midi, di I3VHF, per le gamme da 3,500 a 14.500.

Penso che sulla bontà degli apparati 940 e SEG non ci sia nulla da dire, essendo i degni rappresentanti delle categorie civile & surplus.

Un poco di storia

L' NTR-100 vede la luce in Italia nel 1985 (data della prima edizione del TM) a cura della Rockwell International / Collins Italiana S.p.A di Pomezia (Roma) marcato AVIOTEL NTR 100. Apparato derivato dal Collins 380,



con cui ha molte similitudini, l'NTR-100 è nato per impiego prevalentemente marittimo e poteva essere accessoriato in modi diversi per renderlo il più possibilmente flessibile alle esigenze del cliente. Pare (fonte non confermata) che in Italia, sia stato adottato sulle imbarcazioni della GdF.

Se non vado errato, penso che l'avventura Italiana di questa joint-venture sia miseramente "naufragata" verso la metà degli anni '90. Non credo che esistano più né la R/C Italiana, né tanto meno la Aviotel

Legenda comandi PANNELLO ANTERIORE

- 1. Interruttore ON / OFF. Power.
- 2. Interruttore ON / OFF Altoparlante interno.
- Presa stagna per spinotto da Ø "6,2" mono, per tasto CW PJ055.
- 4. Altoparlante stagno agli spruzzi.
- 5. Tastiera impostazione frequenza.

Oltre ai numeri decimali ed il punto, per impostare le FQ sulla tastiera esistono i comandi:

R / T Con questo comando, si può andare in "Split" spostando la ricezione dalla trasmissione e viceversa (NdA).

ST (Store) Mette in memoria fino a 30 FQ.

RCL (Richiamo). Richiama le memorie impostate.

CLR (Clear). Pulisce il banco memorie.

ENT (Premere dopo aver digitato la FQ).

- **6**. Comando **AF Gain**. (volume BF).
- 7. Comando RF Gain.
- Presa stagna per spinotto microfonico stereo da Ø "5" PJ068.

Non riesco a capire il motivo che ha guidato il costruttore

PARTE RICEVENTE

Doppia conversione a: 39,6 MHz, e 455 kHz.

Sensibilità: $0.5\mu V$ max. per 10 dB s + n/n in SSB & CW; $3.5\mu V$ per 10 dB s + n/n, in AM.

Selettività: SSB – CW = 2,2 kHz. 2,7 kHz con filtro opzionale AC-2804 AM : 8 kHz.

Reiezione alla frequenza immagine: migliore di 60 dB.

Intermodulazione e distorsione: –46 dB su due segnali a –10 dB mW.

AGC: variazione sull'uscita audio 8dB per 4µV a 200mV.

Uscita audio su altoparlante: 2W di picco su 4Ω di carico.

Uscita linea audio telefonica: 600Ω nominali, bilanciati e regolabili da -22 a 0dB per 3 μ V d'ingresso in SSB.

Responso in frequenza: da 300 a 2400 Hz o migliore con 5 dB di variazione.

PARTE TRASMITTENTE

Frequenza coperta da: 1,6 a 29,999 MHz, con passi da 10Hz minimi.

Modi: USB - LSB - CW (RTTY e AFSK, in USB).

Potenza RF in uscita: $125W \pm 1,5$ dB PeP. $62W \pm 1,5$ dB effettivi su 50Ω . In CW ed RTTY, la potenza massima per 15 minuti continui (Key Down) è del 50% mentre aumenta se si usa la vento-la (opzionale) di raffreddamento.

Soppressione del segnale carrier: -50 dB.

Banda indesiderata (1kHz di riferimento): -55 dB.

Soppressione di armoniche: -50 dB su 125W.

Prodotto del miscelatore: -50dB.

Terzo ordine di distorsione: 25 dB.

Microfono: dinamico a bassa impedenza

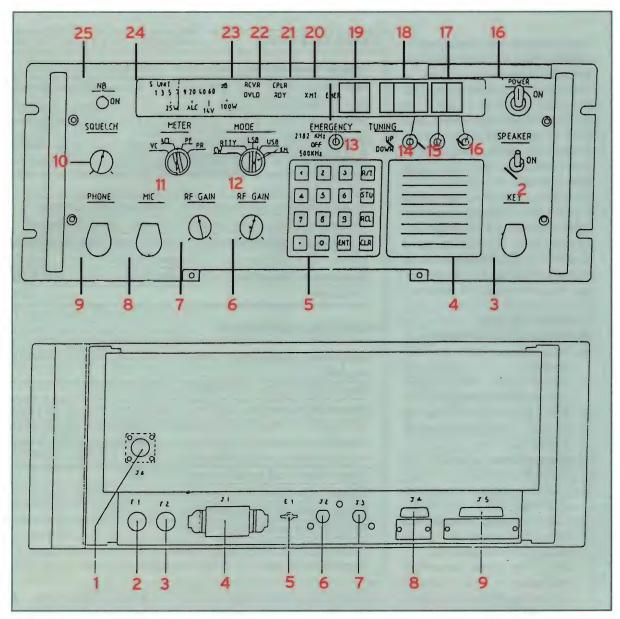
all'uso di questo inaffidabile tipo di spinotto, ormai obsoleto dal 1945; probabilmente la grande disponibilità di questi cosi, reperibili nel surplus militare! (NdA)

- Presa stagna per spinotto da Ø "6,2" mono, per cuffie PJ055.
- 10. Comando Squelch.
- 11. Commutatore METER (strumento): VC (Tensione di collettore: 14V) ALC (Controllo Automatico di Livello) PF (Uscita RF)– PR (Potenza riflessa SWR) Max. 25W.
- 12. Commutatore MODE: CW

- RTTY - LSB - USB - AM.

- 13. Commutatore frequenze d'emergenza: 2.182 MHz, e 500 kHz.
- **14. Comando sintonia** UP & DOWN dei MHz.
- Comando sintonia UP & DOWN dei kHz.
- 16. Comando sintonia UP & DOWN degli Hz.
- 17. Finestrella doppia di lettura degli Hz.
- 18. Finestrella tripla di lettura dei kHz.
- 19. Finestrella doppia di lettura dei MHz.
- **20**. Spia (**EMER**) inserimento delle due FQ d'emergenza.





- 21. Spia (XMT) di trasmissione a massima potenza.
- 22. Spia (CPLR RDY) inserimento accordatore automatico antenna (tipo NAC 100 o similare).
- **23**. Spia (**RCVR OVLD**) RX fuori gamma ed in protezione.
- **24**. Strumento (**SMeter**) multifunzioni.
- 25. Noise Blaker (opzionale). I comandi: R/T, ST, RCL, CLR ed ENT posizionati sulla tastiera servono: R/T = Andare in RTX,

oppure solo in RX.

ST = Memorizzazione (Store).

RCL = Richiamo memorie (Recall).

CLR = Cancellazione memorie (Clear).

ENT = Ingresso in frequenza impostata (Enter).

PANNELLO POSTERIORE:

- 1. Connettore RF tipo "N".
- 2. Fusibile "F1", da 8A per i 115 Vac e 4A per i 220 Vac.
- **3**. Fusibile "F2", da 30A per i 24Vdc.

- 4. Presa tipo "Cinc Jones" per alimentazione in AC e DC (vedi schema di figura 1).
- 5. Morsetto di terra.
- **6+7.** Uscita e ingresso su BNC, per RX/TX esterno.
- 8. Presa per Phone Patchboard.
- 9. Presa di controllo e comando per l'accordatore NAC-101.

Varie

Costruzione in robusta lamiera di alluminio sovradimensionata. Sul lato sinistro si nota il robustissimo alimentatore e le sue alette di dissipazione, mentre sul retro, si evidenziano: il grosso dissipatore del PA, la presa "Cinc Jones" dell'alimentazione primaria e il "Jumper" sui BNC.

Nella foto di pag57, si vede l'interno dell'NTR, con molti "posti" vuoti. In questi incastri, possono venire posizionate varie schede accessorie: vedi il Noise Blanker, filtri aggiuntivi ecc. Sotto al "Pad" della tastiera, ci sono due tiretti in plastica nera, che se estratti, fanno uscire una tavoletta "memo", su cui segnare le frequenze in TX e RX, dei 30 canali memorizzati.

Funzionamento in Split

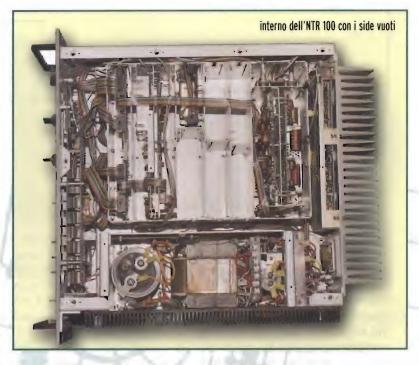
Impostare ad esempio la frequenza di 7.050, e premere Enter. Ora in TX saremo a 7.050. Inseriamo il comando R/T, e con i commutatori a levetta, andiamo a 7.075. Ora saremo in RX a 7.075, ma quando andremo in TX, torneremo a 7.050.

Funzione memorie

Per memorizzare fino a 30 canali diversi, operiamo come segue: Premere R/T.

Digitare la frequenza interessata. Premere ENT.

Premere ST (memorizza la FQ). Premere il numero di allocazione



memoria (da 1 a 30).

Premere ST (memorizza il N° di memoria).

Premere R/T.

Per richiamare le memorie:

Premere R/T (apre memoria).

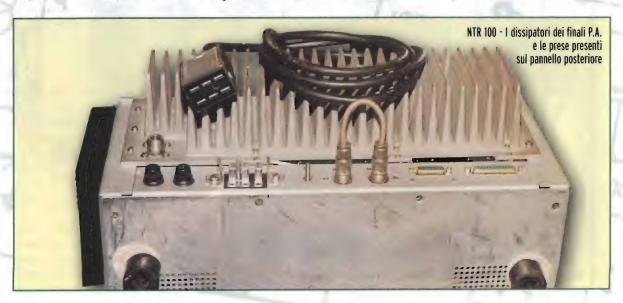
Premere RCL, seguito dal N° del canale di memoria e premere ENT.

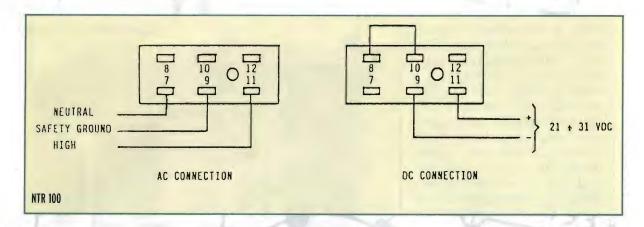
Vi consiglio di fare queste operazioni, con il NAC-100 inserito; in questo modo, anche l'accordato-

re avrà memorizzato le FQ operative, ed il tempo d'accordo sarà minimo.

Messa in funzione.

Dopo aver controllato che l'interruttore "1" sia su OFF, e che la tensione di alimentazione sia quella corretta, controlliamo lo stato del "Jumper" fatto di RG58 posto dietro al telaio e colleghiamoci ad una antenna



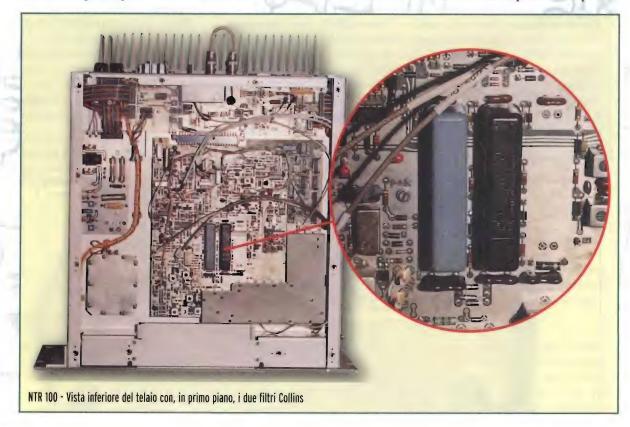


oppure ad un carico fittizio. Controlliamo che "2" sia su ON, colleghiamo una buona terra al morsetto posteriore "5". Inseriamo un microfono sulla presa "8". (Apro una parentesi sul micro. La casa lo dà per una impedenza di 270 Ω , ma io ho fatto molte prove, ed il miglior risultato l'ho ottenuto con un comunissimo micro da CB della Midland a 600 Ω ! Non montate microfoni preamplificati di nes-

sun genere: non li accetta! Ho un amico che si ostina a provarci continuamente ogni tipo di "pre" che esiste in commercio, con risultati disastrosi; ma lui nonostante i controlli negativi, stoicamente insiste. De gustibus...! Per la cronaca: nello spinotto, abbiamo una massa comune al micro ed al PTT, un centrale per il Micro, e quello in punta per il PTT. Chiusa la parentesi).

Controlliamo che il comando

"13" sia su OFF, e scordiamoci che esiste. Vi rammento che oltre ad essere proibito per noi accedere a queste frequenze internazionali di soccorso, può anche essere estremamente pericoloso interferire sugli eventuali soccorsi. Ora accendiamo l'NTR, e subito sentiremo il bip-bip del PLL che va ad agganciarsi in FQ. Una volta stabilizzato (circa mezzo secondo) leggeremo sul display l'ultima FQ impostata. Impostia-





mo la Fq ad esempio di 7.050. Premiamo lo zero sulla tastiera, poi 7, poi il punto, poi lo zero, il cinque e lo zero. Per finire, ENT. Ora saremo in centro gamma dei 40 metri. Segliamo il MODO (LSB). Ruotiamo lo squelch tutto in senso antiorario, il comando RF in senso orario e AF, per un volume accettabile.

Posizioniamo il commutatore "11" su VC, e premendo il PTT, la barra dei LED, deve arrivare a segnare i 14V. Poi commutiamo su ALC, e parlando nel micro da circa 10 cm a voce normale, la barra deve restare nei limiti segnati sullo strumento. Andiamo poi in PF (Power Forward), e modulando come prima, la barra deve arrivare a fondo scala. Se poi vogliamo controllare l'SWR, mettiamo il tutto su PR (Power Reflected) e controlliamo sempre sulla barra lo stato delle stazionarie.

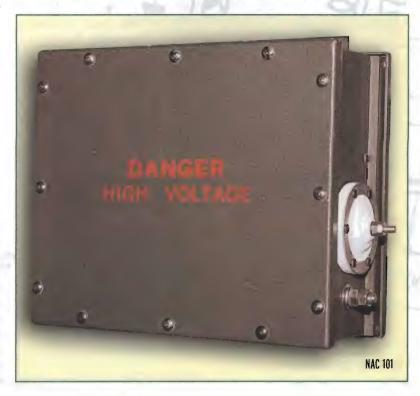
Ora siamo pronti ad andare in "aria". Prove fatte durante i nostri NET settimanali del sabato pomeriggio su 7.045, utilizzando una antenna a stilo da 8 metri con accordatore automatico Mackay 4040, oppure con la Loop magnetica tipo Midi da 2

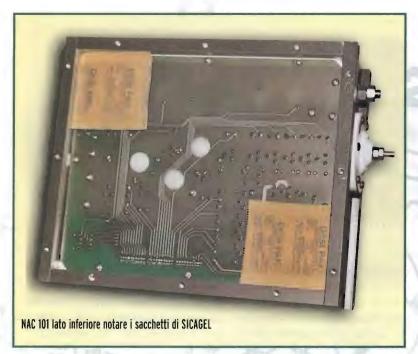
metri, ho ottenuto ottimi risultati e buonissimi controlli di modulazione da tutti i miei corrispondenti. La ricezione, grazie ai filtri Collins, risulta gradevolissima, morbida e "rotonda" anche con forti splatters laterali. Nulla da invidiare quindi, al 940 e al 15.

Operazioni con il NAC-101

Come potete vedere dalla foto il NAC è un Tuner molto compatto, costruito tutto in lega leggera e completamente stagno.

Ingresso sbilanciato a 50 Ω su connettore tipo "N", uscita bilanciata con Tuner a massa.





Configurazione a "T", tutto allo stato solido senza motori e condensatori variabili.

Alimentazione: 13,8 Vdc nominali (11/15 V). Negativo a massa, 2,5A.

Frequenza di lavoro: da 1,6 a 30 MHz a copertura continua.

Lunghezza Long Wire: da 1,6 a

30 MHz, da un minimo di 15,2 ad un max di 30,5 metri. (50 / 100 ft).

Da 1,800 a 30 MHz, con un Whip da 11 metri.

Tempo di sintonia: da 15s a 50 ms; se presintonizzato.

Potenza di pilotaggio per la sintonia: 20/35W.

bile con quella dell'NTR-100. Temperatura d'esercizio: da – 20 a + 50 C° Distanza fra il NAC e il NTR,

Interfaccia di controllo: compati-

massima consigliata: 40 m

Collegamento all'NTR-100.

Posizionate il Tuner in posizione riparata, il più vicino all'antenna (stilo o Long Wire). Controllate che ci sia una buona massa di terra, alla quale collegare il bullone Inox a fianco dell'uscita RF. Controllate che lo spezzone di cavo che unisce il Tuner all'antenna, non tocchi o non sia troppo vicino a parti metalliche a massa. Personalmente ho usato della piattina di rame argentato da 1,5 mm di spessore.

Controllate i collegamenti del cavo di comando e di quello a

Dopo aver acceso l'NTR, il tuner andrà ad accordare automaticamente la FQ rimasta impostata. Per cambiare FQ, basata impostarne una nuova, e al momento di dare l'ENTER, il Tuner accorderà in modo automatico.

Se vi spostate dalla frequenza di lavoro, con i commutatori "14 e 15", non dimenticatevi di riaccordare col comando ENT. Se il tutto va OK, la spia "22" (Coupler Ready) sarà **Verde**, in caso di non-accordo sarà **Rossa** e si sentirà un *bip-bip* continuo.

Considerazioni finali. Pregi & Difetti

Sicuramente si tratta di un apparato "onesto" che ha un funzionamento impeccabile sia in TX che in RX. Risulta abbastanza "flessibile" al traffico da OM, anche per la possibilità di operare velocemente in Split. Dispone di un tipo di sintonia molto valido ed intuitivo "a prova di stupido"; pertanto l'uso è semplicissimo, comodissimo e sicuro. Per chi (come il sottoscritto) non ha

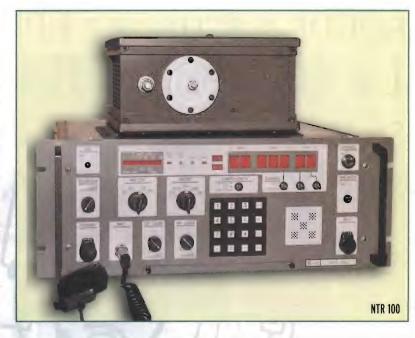


la possibilità di montare antenne accordate, il suo accordatore remoto è eccezionale: con un pezzo di "fil di ferro" ti permette di andare in aria! Stabilissimo in FQ, e con una bellissima lettura dei display.

Altoparlante, che anche se piccolo rende bene, ma uno esterno sarebbe migliore. Se fosse mio, vedrei anche di cambiare il tipo di Jack microfonico, che essendo del vecchio micro a carbone, modello T17 USA, era scarso anche nel "40".

Frontale piuttosto spartano ma piacevole.

S-Meter un poco "avaro". Dimensioni e pesi tipo "King Size"; molto "abbondante" per la potenza resa, se paragonato ad un moderno IC-706! hi. Ma è certo che qui ci si trova di fronte ad un "servizio continuo", veramente professionale. Devo dire che al di là del fattore estetico, che è molto soggettivo, l'oggetto mi ha fatto ricredere su tutta la linea, e devo anche ammettere che molti difetti lamentati da tanti erano probabilmente solo dovuti al fatto che gli apparati in questione non erano evidentemente in perfette condizioni! Anche se della mitica Collins in questo apparato non c'è molto, posso tranquillamente affermare che in una ipotetica classifica da 1 a 10 sugli RTX navali, all'NTR-100 assegnerei sicuramente un bel meritato 9! Come al solito, non parlo di prezzi dato che sono sempre molto influenzati dai rapporti che intercorrono tra venditore ed acquirente; e quindi molto soggettivi. Ne ho visti vendere a cifre "folli" e a cifre ridicole. Questo a riprova del vecchio detto che recita: il giusto sta sempre in mezzo! Buona la reperibilità dei pezzi ai vari mercatini e fiere. Un'ultima raccomandazione:



come sempre, quando comprate questi oggetti state in "campana"; fatevi dare dal venditore ragionevoli garanzie; e che vi dicano onestamente se ci sono, oltre a quelli palesi, anche difetti occulti. In base a questo, e alla presenza dei manuali e dell'accordatore, deciderete in merito. Ringrazio per la collaborazione gli amici, I4CQO Giacomo, Carlo Bianconi e IK4WLO Antonio.

Sperando di avervi ancora una volta interessati, e nel limite del possibile a vostra disposizione, cor-

dialmente vi saluto con un arrivederci alla prossima puntata, augurandovi buon divertimento.

73 de IZ4CZJ

william.they@elflash.it

Bibliografia tratta dai TM originali





ROHDE & SCHWARZ EPM Le stazioni radio si possono anche "GUARDARE"

Carlo Bianconi



Di solito guardi la televisione e ascolti la radio ma se, oltre al ricevitore ESH2, oggetto del precedente articolo, ci siamo procurati anche il Panorama Monitor, EPM, potremmo anche "guardare" le emissioni che stiamo ricevendo

Eh sì, l'EPM altro non è che un analizzatore di spettro particolare con l'ingresso centrato a 70 MHz, il valore di prima IF dell'ESH2.

A dire il vero, la frequenza di ingresso è selezionabile tra il valore suddetto e la frequenza di 10,7 MHz per potere essere usato con l'ESV (il gemello per le V-UHF).

Ho detto particolare perché, pur essendo un analizzatore di spettro a tutti gli effetti, è dedicato ad un uso specifico, quindi comandi e prestazioni sono "dedicati".

Ma cosa si vede a guardare una emissione radio, non è meglio guardare la Tv? Certo che no, siamo radioascoltatori perbacco! Quello che vedremo, sarà quello che "vede" il nostro ricevitore, ovvero quello che passa per la finestra della prima conversione, nel caso dell'ESH2.

Quindi, potremo osservare la riga spettrale dell'emissione su cui siamo sintonizzati ed apprezzarne l'ampiezza e magari la larghezza di banda. Attorno, vedremo gli altri segnali presenti nella porzione di gamma che avremo deciso di "spazzolare", cosa molto utile in questi periodi di tempeste magnetiche, dove nei momenti di scarsa propagazione, si rischia di addormentarsi a furia di girare avanti e indietro con la manopola di sintonia a caccia di qualcosa da ascoltare.

A me, è capitato un Martedì mattina ai primi di Novembre, quando ancora ero ignaro dell'arrivo delle tempeste magnetiche.

Arriva in laboratorio un amico,



che vuole provare un ricevitore oggetto di un possibile acquisto. Gli decanto le irrinunciabili qualità dell'oggetto e di come la sua vita cambierà dopo che lo avrà ascoltato, lo collego all'antenna, sintonizzo i 40 metri... e non si sente assolutamente nulla, solo rumore!

Comincio ad armeggiare con il commutatore di antenna, dipolo, verticale, long wire, niente... cambio gamma, vado sulle broadcastings, sulle utility... il nulla più assoluto. L'amico mi guarda con un misto di compassione e scocciatura, il ricevitore non va!

Molto dispiaciuto per la figuraccia, ma mica tanto convinto, accendo un altro ricevitore, stessa storia! Esco dal laboratorio per vedere se ci sono ancora le antenne o se qualche vicino ha sanato qualche antico rancore. Ci sono, cavi di discesa compresi.

Alla fine, faccio la cosa giusta, mi ricordo che visto che mi trovo in un laboratorio radio, ho almeno 5 o 6 generatori r.f.

I ricevitori funzionano tutti benissimo, semplicemente sono nel bel mezzo degli effetti della tempesta magnetica (saprò poi) e da zero a 30 MHz, per un paio d'ore, l'unico segnale debolmente udibile era la RAI di Budrio, a una diecina di km da me.

Con l'EPM, vedremo a colpo d'occhio i segnali presenti in gamma, ruotando la sintonia li porteremo sulla parte centrale dello schermo e il gioco è fatto. Come per il ricevitore suo compagno, anche qui siamo di fronte ad un apparato professionale, quindi i risultati visualizzati nulla avranno a che vedere con quelli ottenuti da alcuni ricevitori presenti sul mercato che offrono questa opzione. Del resto, come al solito, l'EPM da nuovo costava come l'intera stazione radio (antenne comprese) di un radiodilettante evoluto, quindi onore ai vari IC R9000 e compagnia che ad

un prezzo "amatoriale" ci hanno avvicinato all'analisi di spettro in media frequenza; ma qui, siamo vicini alla quintessenza di questa funzione.

Non disponendo del manuale dell'EPM, non sono in grado di dirvi molto sulla sua architettura, che comunque penso rispecchi quella di qualunque analizzatore di spettro non molto sofisticato. Come al solito faremo una escursione sul pannello frontale e sull'uso dei pochi comandi presenti. Da destra a sinistra, e dal basso all'alto troviamo:

Pulsante ON/OFF della alimentazione, con a fianco un paio di LED indicanti rispettivamente che lo strumento è pronto a funzionare e che la batteria (va anche a 12 volt) è bassa.

Tasto+potenziometro SPAN: questo tasto, premuto ripetutamente seleziona le tre possibili spazzolate dello strumento 20, 200, 2000kHz.



Vale a dire che ogni quadretto sull'asse orizzontale dello schermo varrà 2, 20 oppure 200kHz. La selezione scelta, ci viene indicata da tre LED. Se poi azioniamo il potenziometro, si accenderà la spia MAN (manuale) e girandolo potremo ottenere i valori intermedi di spazzolata, perdendo però la calibrazione della scala orizzontale.

Tasto Res Bw

Questo tasto, seleziona in modo ciclico i filtri IF dell'analizzatore, in modo AUTO, li adatta automaticamente alla larghezza della spazzolata prescelta, altrimenti la selezione è possibile tra i valori di 1, 3 e 10kHz di larghezza di banda. Nell'uso normale, lo si può tranquillamente lasciare in automatico.

Tasto + potenziometro Range

Tramite il tasto, selezioniamo l'indicazione logaritmica o lineare sulla scala verticale del crt e tramite il potenziometro regoliamo la "sensibilità" se siamo in modalità lineare.

Normalmente si usa la scala logaritmica, che ci permette di comprimere ampie escursioni di segnale su una scala relativamente piccola. Anche il vostro S'meter analogico fa lo stesso, se funziona bene!

Tasto Inp Att.

Seleziona l'attenuatore di ingresso tra i valori di 0 dB e 20 dB. Nell'uso con l'ESH2, trovo che sia meglio inserire l'attenuazione di 20 dB, ma non dimentichiamo che lo strumento può funzionare anche con altri ricevitori.

Tasto+ potenziometro Sweep time: il tasto seleziona il tempo di scansione della base dei tempi dello strumento tra la modalità automatica (dove per questo tempo viene scelto il valore ottimale in base allo span e ai filtri selezionati) oppure manuale (dove il potenziometro regola il tempo di scansione)

Potenziometro Intensità

Regola l'intensità della traccia sul CRT.

Completa il pannello frontale il tubo a raggi catodici, che presenta una lieve persistenza, molto gradita quando si lavora con bassi tempi di scansione.

Posteriormente, abbiamo gli ingressi di alimentazione, il BNC di ingresso RF e il selettore del valore IF di ingresso.

E' molto interessante il fatto che uno di questi valori sia 10,7MHz, valore di IF abbastanza comune a molti ricevitori. Inutile poi dire che con un semplice convertitore, lo strumento si può adattare virtualmente a qualsiasi RX.

Bisogna solo fare attenzione a dove viene prelevato il segnale di IF all'interno del ricevitore. Se ad esempio il prelievo è dopo un bel filtro stretto a 2,5kHz, hai voglia te di mettere lo span di 2000kHz e sperare di gustarti la visione di 2MHz di banda in un colpo solo!

I commenti da fare su questo accessorio sono pochi:funziona tremendamente bene, è banale da usare e trasforma il ricevitore in uno strumento veramente versatile sia per l'ascoltatore sia per chi è dedito alla sperimentazione.

E' interessantissimo vedere a colpo d'occhio quale stazione arriva più forte su una certa gamma o constatare quale sia l'antenna migliore da usare in quel momento.

Non ultimo, chi possiede un paio di generatori r.f. di buona qualità, potrà divertirsi a fare prove di intermodulazione sul ricevitore, vedendone immediatamente i risultati sul monitor.

E poi credetemi, guardare la radio è davvero divertente!

P.S. Quest'anno, sono stato buono, e così, Babbo Natale, anzi per l'esattezza Santa Klaus mi ha promesso un ESH3 e un EK070, superbi ricevitori della terra d'Albione dei quali prossimamente scriverò due righe. Non perdetevele se vi va!

Facciamo DX con il Pc...

Danilo Larizza

Facile dire "Ho fatto un DX con la mia stazione OM"... provatelo a fare con un Pc :).

Qualche suggerimento a chi vuole "spedire" attraverso l'etere files dal proprio computer.

Anche a velocità di trasferimento utili all'invio di Mega di informazioni.

Introduzione

Quante volte avrete sentito dire ai vostri amici radioamatori..."Ho fatto un DX con la Spagna con 0,1watt e un pezzo di filo al posto dell'antenna":) Scherzi a parte... Dx è il termine che i radioamatori adottano per indicare le connessioni a lunga distanza magari con apparati LPD (Low Power Devices).

In questo articolo faremo la stessa cosa... ma con un Pc :)

What is the problem?

Un problema ricorrente è quello di collegare tra loro sedi (uffici, case, laboratori) separate, geograficamente, da lunghe distanze. Andare in Dial-Up con il modem PSTN o in ISDN può essere conveniente per pochi kbyte... ma ormai di questi files ce ne sono sempre di meno :), l'ADSL potrebbe essere una soluzione... ma ce ne vogliono tante per quante sono le sedi, resta l'HDSL... ma non tutti hanno 14.000 Euro annuali da buttare in connettività. Resta una soluzione... il Wi-Fi... con un piccolo problema... appena comprati gli apparati coprono solo 200mt in linea d'aria... senza ostacoli. Se si parla di due palazzi adiacenti... potrebbero anche andare... ma come facciamo se in mezzo ci sono un paio di chilometri? Ecco che qui entra in gioco il RadioamatoreProgettatoreSperimentatoreHobbista che è in noi!!!!!

Esempio di vita vissuta...

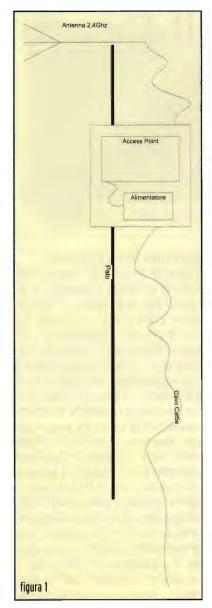
Tempo fa alcuni miei amici acquistarono un locale e iniziarono a lavorare con uno studio di progettazione grafica. Con il passare del tempo gli affari aumentarono e dovettero acquistare un secondo locale (a 2km di distanza) per spostare una sezione della loro attività. Ecco il problema... collegare le due sedi! Un file grafico raramente è più piccolo di 2-3Mb e portarlo a mano per 2km, messo su un Cd, non è il massimo della comodità! Nemmeno connettersi con il modem e aspettare i quadratini dello "spostamento file" è una cosa tanto pratica specie quando le due sezioni devono fare molte modifiche. Avrebbero potuto risolvere con l'ADSL ma il problema si presentava con file grossi... aspettare 30 minuti per copiare 50Mb... faceva venir voglia prendere il Cd riscrivibile e farsi la solita passeggiatina (anche nelle giornate di pioggia). HDSL... no comment! Wi-Fi aiutaci tu!!!!!

Analizziamo il tutto...

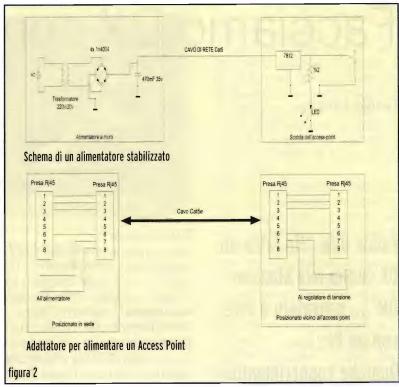
Distanza fra le sedi: circa 2km Ostacoli: molti: sede al primo piano, palazzi limitrofi alti 3-4 piani Traffico dati in transito: file grafici di almeno 10Mb

Risultato: siamo disperati:)

Prendete due apparati Wi-Fi metteteli a 2km distanza e vedrete che



non funzioneranno nemmeno mettendo la 220V direttamente nel jack dei 12V:) Come già detto negli articoli passati i palazzi e i muri sono nemici per queste apparecchiature. Per risolvere il problema degli ostacoli saliamo nelle terrazze dei rispettivi palazzi (con vestiti coloratissimi, binocoli e Vhf alla mano) e fortuna delle fortune... ci vediamo!!!! La mattina successiva ritorniamo sulle terrazze con due bei Access Point da 22Mbit nuovi di zecca. Alimentiamo il tutto, colleghiamo ai notebook e, come già sa-



pevamo, con le antennine in dotazione non si vedono nemmeno a pregarli. Compriamo due antenne per i 2.4GHz alla modica spesa di 40Euro l'una e installiamo il tutto, le orientiamo alla meno peggio e magia delle magie, lanciato il programma di gestione dell'Access Point il segnale è all'87%! Perfect!!!! Apro una parentesi per le antenne... consiglio vivamente di acquistare modelli direttivi e isolati (per gli agenti atmosferici) collegando solo due sedi alla volta! Con i modelli omnidirezionali tutto il vicinato avrà la possibilità di scaricare e magari commentare i vostri dati!!!

OK, le sedi si vedono. Pensate di aver risolto tutti i problemi???? Noooo, ce ne vuole ancora!

Gli Access Point erogano una potenza di circa 30mW (50mW se ci va bene). Provate a attaccare al connettore SMA un quantitativo di cavo schermato sufficiente ad arrivare in terrazza e vedrete che da lato opposto non uscirà nulla... troppa attenuazione del cavo e debole potenza. Come ovviamo? Se il segnale non arriva portiamo l'Access Point in terrazza!! Invece di stendere 30mt di cavo d'antenna e due metri di cavo di rete (computer<->AP) ribaltiamo il tutto e portiamo con 30mt di cavo di rete l'Access Point in terrazza e usiamo 30cm di cavo per connetterlo all'antenna. Facile no? Non risparmiate nella spesa per il cavo e per i connettori... a queste frequenze basta pochissimo per perdere tantissimo: che poeta:)

Con gli AP in terrazza si presentano altri due problemi: impermeabilità ed alimentazione.

 impermeabilità: se lasciamo un'apparecchiatura elettronica al sole e all'acqua secondo voi quanto durerà in funzione? Non lo voglio neanche sapere:) Quindi ci siamo procurati un bel contenitore impermeabile in un negozio di materiale elettrico ed abbiamo posizionato tutto all'interno. Una fascetta metallica ci ha aiutato per fissare saldamente tutto sullo stesso palo dell'antenna (vedi figura 1).

• alimentazione: stesso problema presentatosi per il cavo dell'antenna si presenta con l'alimentazione. Se parto con 12V dall'alimentatore... dopo 30mt ne avrò 10V a vuoto e circa 9V sotto carico. Troppo pochi per un corretto funzionamento. Per risolvere il tutto basta costruire un piccolo alimentatore da 18-20volt (la stessa rivista ne presenta almeno un progetto al mese) e posizionare un semplice stabilizzatore nel contenitore dell'AP montato in terrazza. Avremo così un bel po' di margine e anche se perdiamo 2-3 volt lungo il cavo ne abbiamo ancora abbastanza per averne 12 stabilizzati. Vi do un altro consiglioo: per eliminare il cavo di alimentazione possiamo sfruttare lo stesso cavo di rete!!!! Mi spiego meglio... degli otto contatti presenti nel plug RJ45 solo quattro sono sfruttati per la rete(1, 2, 3 e 6). Costruendo un semplicissimo adattatore possiamo sfruttare gli altri quattro (a noi ne serviranno solo due, magari il sette e l'otto) per portare l'alimentazione in terrazza. Forse un disegnino vi farà capire meglio... (vedi figura 2)

Centriamo le atenne

Come abbiamo già detto le antenne usate sono delle direttive e quindi danno il meglio solo se perfettamente allineate tra loro. Nel nostro caso i due punti da collegare erano visibili, ma nel caso le distanze si allunghino ci potrebbero venire utili un paio di programmi...

programma cartografico (Autoroute, Route 66, Map Point): localizziamo al meglio i punti di interesse e uniamoli con una linea. calcoliamo i gradi sulla carta e poi orientatiamo geograficamente le antenne in maniera grossolana (vedi figura 3).



figura 3

 programma di configurazione dell'Access Point: di solito fornito a corredo con l'apparecchio, possiamo misurare l'intensità e la robustezza del segnale. Questi valori ci saranno utili per affinare l'orientamento delle antenne, cercando di ottenere i migliori risultati (vedi figura 4).

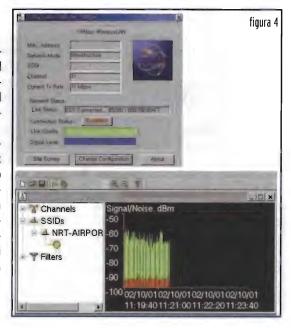
Non vi accontentate di un segnale "accettabile", con un po' di pazienza cercate di ottenere sempre il meglio visto che in condizioni di mal tempo questo segnale scenderà di molto facendovi perdere un bel po' di Mbit!

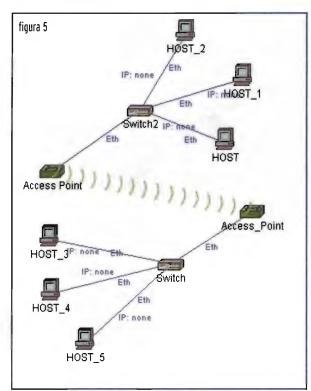
- collego semplicemente il plug proveniente dall'Access Point direttamente nello switch, configuro con il software i due device appena montati e faccio vedere le due reti. Soluzione semplicissima ma molto pericolosa... un'utente che riesce ad arrivare via radio all'AP entra direttamente nella vostra rete (figura 5).
- riciclo un computer da pochi euro, installo due schede di rete e

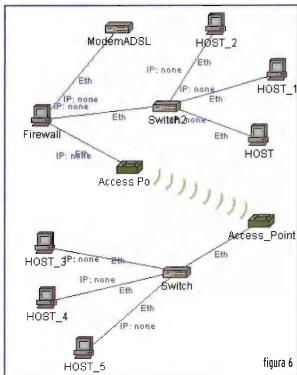
Stabilito il collegamento. E ora???

Il peggio è passato... attacchiamo il plug, chiudiamo tutte le fessure con il silicone e scendiamo dalle terrazze.

Passiamo alla configurazione delle reti: nelle due sedi erano gia presenti due piccole LAN con un switch a centro stella. Delle tante configurazioni possibili ne prendiamo in esame per praticità solo due:







separo con un software di firewall/routing la rete Wi-Fi dalla rete LAN. Soluzione più complicata ma molto più sicura (figura 6).

lo personalmente ho utilizzato la seconda con un piccolo Pentium a 75MHz comprato in fiera a 20 Euro sul quale ho installato una versione di Linux (anche Windows va bene). Ho impiegato un giorno in più ma nello stesso tempo ho scongiurato l'accesso indesiderato alla rete da parte di gente giocherellona munita di scheda Wi-Fi.

Configurazione

Purtroppo descrivere tutta la configurazione software richiederebbe un intero articolo quindi se volete saperne di più dovete trovare almeno 1000 firme e consegnarle direttamente in redazione. Solo dopo il ricevimento potrò presentare le istruzioni per la configurazione base di un Access Point e di un computer che faccia da firewall!!! Scherzi a parte... è difficile essere generici in questo campo e nello

stesso tempo non posso dirvi di acquistare un Access Point rispetto ad un altro... potrò solo darvi informazioni generiche... per lo specifico dovrete spremervi voi!!!

Lista della spesa.

Ecco cosa serve per realizzare il tutto:

- n°2 Access Point 11 o 22Mbit...
 se avete soldi da spendere anche i 54Mbit non sono male :) =
 170 Euro a pezzo per i 22Mbit
- n°2 Antenne direttive per i 2,4GHz trattate per gli agenti atmosferici = 40 Euro a pezzo
- n° 2 cassette isolate per contenere il tutto = 6 Euro a pezzo
- n° 2 pali da 3mt con relative staffe = 10 Euro
- cavo rete cat5, cavo schermato per i 2,4GHz (non RG58), connettori SMA e tutte le altre minuterie = diciamo 30 Euro
- silicone trasparente per isolare3 Euro
- computer di recupero, fate voi :)
 I prezzi sono molto orientativi, il materiale può essere anche usato

(tranne le antenne e il cavo) e se non avete bisogno di grosse prestazioni potrete trovare Access Point a 11Mbit a circa 90 euro (nuovi). Per le antenne preferite un negozio qualificato di materiale elettronico/radiantistico rispetto a un negozio di informatica; a volte il nostro rivenditore di hardware non sa nemmeno cosa sia un dB. Perdonatemi :)

Come va????

Le apparecchiature installate lavorano in condizioni ottimali a una velocità di 22Mbit/s. Con l'87% livello di segnale ottenuto avrei potuto sfruttare appieno questa velocità ma ho preferito abbassare il tutto a 11Mbit/s garantendo una maggiore affidabilità anche in condizioni gravose (cattivo tempo). A 11Mbit/s si ottiene un trasferimento dati di circa 1Mbyte al secondo: leggete 50Mb trasferiti i un minuto a costo nullo (a parte quello per l'acquisto del materiale).

Vuole gli optional???

Una volta stabilito il collegamento tra le due sedi possiamo realizzare tutto ciò che vogliamo (software e sistema operativo permettendo). Potremmo ad esempio:

- installare in una delle due sedi una connessione a internet (AD-SL) e condividere il tutto alla seconda sede. In questo modo avremo un risparmio di soldi e un'adsl in meno.
- installare un secondo computer che ci faccia da FILE SERVER dove tenere magari tutti i lavori condivisi per le sedi.
- installare software per la messaggistica e il Voice Over IP e quindi colloquiare attraverso i computer muniti di un paio di casse e un microfono.

Tutto è possibile, basta non esagerare. Considerate che la banda disponibile è quella e 11Mbit al giorno d'oggi non sono tanti! Accontentatevi :)

Sicurezza e precauzioni

Della "insicurezza" del wireless ne abbiamo parlato anche troppo ma ricordare qualche piccola regola non fa mai male. Utilizziamo antenne direttive, utilizziamo SUBNET MASK strettissime in modo da accettare solo due IP (quelli dei due AP e non di gente malintenzionata), facciamo riconoscere il Mac Address dei rispettivi AP... in modo da non accettare estranei e se proprio vogliamo strafare abilitiamo il WEP.

Conclusioni

Nel mondo del networking molte grandi aziende stanno utilizzando queste tecniche per ovviare ai problemi di connettività tra sedi. Quella da me descritta è la versione HomeMade (fatta in casa). A titolo informativo la rete descritta sta funzionando da otto mesi a pieno regime. I miei amici hanno una connessione punto-punto cinque volte su-

GLOSSARIO

ADSL: Asymmetric Digital Subscriber Line. Linea a banda larga fornita dal proprio provider di telefonia fissa.

ISDN: Integrated Services Digital Network. Linea dial-up digitale da 64Kbit

HDSL: High bit rate Digital Subscriber Line. Linea a banda larga digitale ad altissime prestazioni

PSTN: Public Switched Telephone Network. Linea dial-up analogica **SWITCH**: Dispositivo Ethernet multiporta intelligente in grado di discriminare il traffico di rete in base al Mac Address

WEP: Wireless Encryption Protocol. Protocollo che abilita il traffico criptato dei dati

Wi-Fi: Wireless Fidelity. Certificazione delle apparecchiature wireless (senza filo)

periore a quella offerta da una HD-SL con una spesa totale di circa 500 Euro. Volevo in fine precisare che a livello legislativo le cose sono un po' ingarbugliate. Fino a poco tempo fa con il Wi-Fi non si poteva uscire fuori dalle mura domestiche... ora (se non ricordo male) le connessioni possono essere fatte ma solo ad uso privato e non devono superare una certa distanza. Rimando le lettura del lato legislativo al sito www.wireless-italia.com.

73 + 51 a tutti ...hihihi bei tempi :)

danilo.larizza@elflash.it





13 - 14 Dicembre 2003

17º Mostra Mercato Nazionale Radiantistica Elettronica

Materiale radiantistico per C.B. e radioamatori Apparecchiature per telecomunicazioni - Surplus Telefonia - Computers Antenne e Parabole per radioamatori e TV sat Radio d'epoca - Editoria specializzata

Disco

Mostra mercato
del disco usato in vinile
e CD da collezione

Orario: 9-19.30

ERF • ENTE REGIONALE PER LE MANIFESTAZIONI FIERISTICHE

Quartiere Fieristico di Civitanova Marche • Tel. 0733 780811 • Fax 0733 780820

www.erf.it e-mail: civitanova@erf.it

Gli attuatori passo passo

quinta parte: note teoriche ed applicazioni pratiche

Ferdinando Negrin

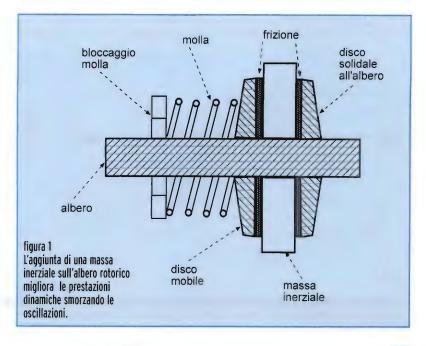
Questa quinta parte, riprendendo l'argomento delle oscillazioni rotoriche attorno al punto di equilibrio, proseguirà con l'analisi del comportamento del motore passo passo in rotazione, sempre cercando di fornire al Lettore quelle informazioni indispensabili per la corretta progettazione di un azionamento basato su questo tipo di componente elettromeccanico

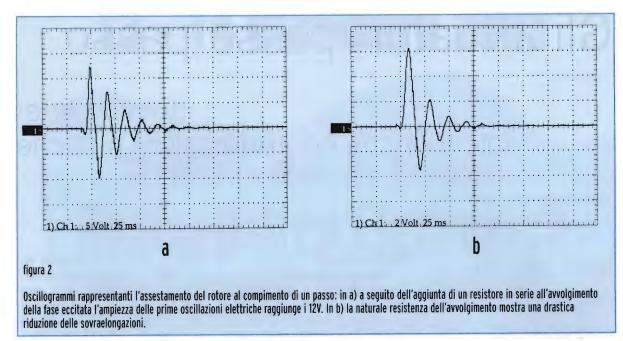
Smorzamento delle oscillazioni

Le soluzioni che il progettista di un azionamento tramite motore passo passo deve trovare sono volte principalmente a mettere d'accordo la necessità di ottenere la massima velocità di risposta ai comandi con quella di buona precisione nel posizionamento.

Naturalmente dovrà venir valutato di volta in volta il caso applicativo particolare privilegiando l'una o l'altra caratteristica ed intervenendo, di conseguenza, su alcuni parametri piuttosto che su altri. Di seguito vengono esaminate alcune

delle vie percorribili tenendo anche presente quanto finora detto. Possono, ad esempio, venir introdotti smorzatori di tipo meccanico calettati direttamente sull'albero motore e volti a ridurre rapidamente l'ampiezza delle oscillazioni attorno alla posizione di equilibrio. La figura 1 ne illustra il principio di intervento: sull'albero viene posta una massa rotante (dotata, perciò. di una certa inerzia) libera di ruotare relativamente ad esso ed imprigionata tra due dischi capaci di agire da freno. Mediante un dado di bloccaggio ed una molla è possibile regolare l'attrito prodotto dal





freno. La massa rotante, data la sua inerzia che tende a renderne costante la velocità angolare, assorbirà, durante il moto, le oscillazioni della massa rotorica tanto più quanto maggiore è l'azione frenante della molla. Pur risultando efficace l'azione smorzatrice, in tal modo non si verifica un significativo aumento dell'inerzia complessiva del sistema mantenendo ancora un buon comportamento in fase di

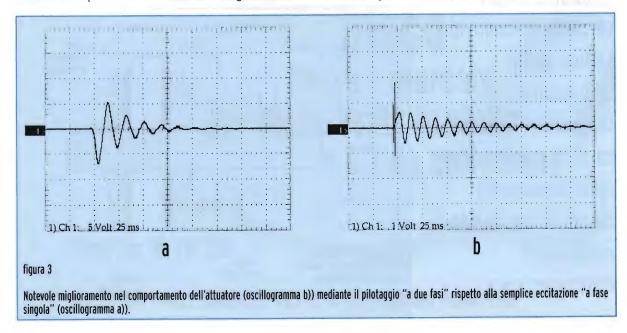
avviamento.

Naturalmente, di volta in volta bisogna trovare il migliore compromesso funzionale dato che lo smorzatore comunque tende a degradare le qualità di accelerazione del motore.

Un altro modo di correggere il comportamento dinamico può essere quello che prevede una modificazione del rapporto L/R per l'avvolgimento di fase. Gli oscillogram-

mi di figura 2 mostrano la differenza di comportamento per due diversi valori di resistenza statorica: si nota che, in generale, all'aumentare di **R** (quindi al calare del rapporto **L/R**) consegue un incremento nell'ampiezza delle sovraelongazioni.

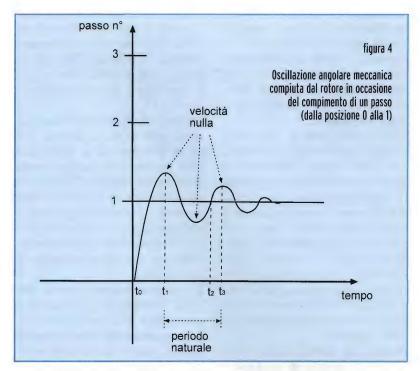
Molto interessante si presenta, poi, il pilotaggio che sfrutta l'eccitazione contemporanea di due fasi, come già illustrato nel corso della



trattazione: l'aumento nella ripidità e nel valore massimo che contraddistingue la curva della coppia statica in queste condizioni apporta un notevole miglioramento come la figura 3 ben evidenzia. In questo caso, mantenendo la disposizione di cui agli esperimenti descritti nelle precedenti parti, con una semplice commutazione si è passati dalla situazione di alimentazione fasi **a+b** alla **b+c**.

Come conseguenza, inoltre, appare chiaro che un pilotaggio in half step presenta un comportamento in transitorio certamente migliore rispetto a quello in full step, infatti esso affronta lo spostamento angolare relativo al passo intero attraversando una posizione di equilibrio stabile intermedia (data dall'imposizione del mezzo passo, appunto) producendo un notevole smorzamento nelle oscillazioni libere del sistema rotante.

É d'obbligo notare che esistono numerose tecniche alternative miranti all'ottenimento dell'effetto smorzatore anche completo nei confronti delle sovraelongazioni, semplicemente controllando l'eccitazione degli avvolgimenti, senza interventi di altro tipo sulla fisicità delle masse rotanti.

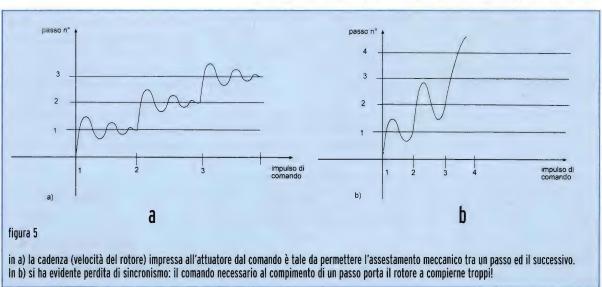


È, ad esempio, possibile comandare il compimento del passo iniettando corrente nelle fasi per impulsi successivi fornendo piena alimentazione alla fase interessata
solo in prossimità della posizione
di equilibrio: questa metodologia
definita pittorescamente bang
bang viene implementata esclusivamente agendo sul software di
controllo tramite i driver di potenza
delle fasi ed ha lo scopo di "ac-

compagnare" gradualmente il rotore nel suo avanzamento.

Perdita di sincronismo

Si consideri, ora, il fenomeno delle oscillazioni rotoriche dal punto di vista puramente meccanico: la figura 4 presenta l'andamento qualitativo (oscillatorio smorzato) della posizione angolare in funzione del tempo conseguentemente al compimento di un passo. Il periodo di



oscillazione naturale ed il tempo di assestamento ricalcheranno, ovviamente a parità di componente sotto esame, quanto già riportato dagli oscillogrammi rilevati nell'esperienza pratica condotta al paragrafo precedente.

Questo diagramma è utile, però, volendo considerare il meccanismo con il quale si manifesta la perdita del sincronismo del motore. Iniziando le osservazioni a partire dal tempo to al quale avviene la commutazione di fase, dopo la prima sovraelongazione verso il passo successivo 1 in cui il rotore esaurisce la sua energia cinetica (punto di massimo e velocità nulla) al tempo t1 inizia la fase di richiamo con conseguente sovraelongazione negativa.

Al tempo \mathbf{t}_2 , quindi, potrà iniziare un nuovo periodo di oscillazione naturale con nuovo massimo in \mathbf{t}_3 . Se nel range temporale compreso tra \mathbf{t}_2 e \mathbf{t}_3 si verificasse una nuova commutazione (verso la posizione 2, quindi) il rotore, già dotato di velocità concorde a tale movimento, potrebbe acquistare l'energia cinetica necessaria ad oltrepassare la posizione 2 per venire attratto verso la 3.

La figura 5 presenta in a) una situazione nella quale la cadenza con cui si susseguono le eccitazioni delle fasi permette l'assestamento della massa rotorica. Così non avviene nel caso del diagramma temporale b): la fase successiva viene eccitata proprio in corrispondenza del compimento di un periodo naturale; ne consegue la perdita di sincronismo.

Si può concludere, perciò, che se la cadenza con cui vengono commutate le fasi si avvicina alla **frequenza di risonanza** del sistema rotore-carico può verificarsi, in condizioni di inefficace smorzamento, la perdita del sincronismo, cosa particolarmente grave nel posizionamento in catena aperta.

Un semplice sequenziatore

Per poter affrontare l'analisi sperimentale del comportamento dinamico in fase di rotazione continua dell'attuatore si rende necessaria, a questo punto, la realizzazione di un semplice circuito sequenziatore in grado di cadenzare l'alimentazione delle fasi con impulsi a frequenza variabile.

ELENCO COMPONENTI

 $R1 = R2 = 560\Omega 1/4W$

 $R3 = 150\Omega \ 1/4W$

 $R4 = 470k\Omega$ potenziometro

 $R5 = 470\Omega \ 1/4W$

C1 = 100nF

 $C2 = C3 = 100 \mu F 16V$

C4 = 10nF

C5 = 150nF

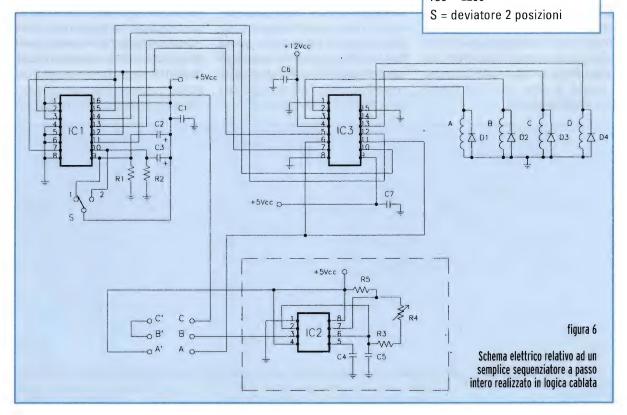
C6 = C7 = 100nF

D1 = D2 = D3 = D4 = 1N4007

IC1 = SN74LS194

IC2 = NE555

IC3 = L298



Il circuito che verrà di seguito illustrato, avente il solo scopo di mettere in rotazione l'albero motore, è stato concepito in logica cablata e, nella sua semplicità, non può dunque avere la pretesa di ottimizzare il comportamento dinamico della macchina condotta, pur rimanendo valido per le applicazioni in cui non è necessaria una grande precisione nel posizionamento.

La figura 6 riporta lo schema elettrico relativo all'azionamento in grado di pilotare un passo passo del tipo unipolare a 4 fasi.

Il circuito è divisibile funzionalmente in due parti: il sequenziatore logico ed il driver di potenza.

Dovendo provvedere al pilotaggio a passo intero implicante l'alimentazione alternativa delle fasi:

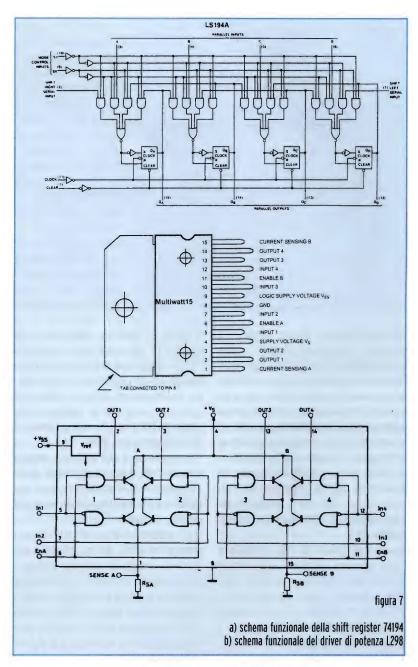
marcia avanti: $a \rightarrow b \rightarrow c$ $\rightarrow d \rightarrow a \dots$

 \rightarrow d \rightarrow a marcia indietro: $a \rightarrow d \rightarrow c$ \rightarrow b \rightarrow a

è stato impiegato come elemento logico uno shift register a 4 uscite: il TTL 74194 (IC1).

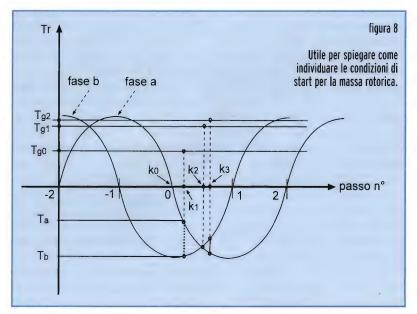
Questo componente racchiude un registro del tipo SERIAL_IN - PARALLEL_OUT (SIPO, figura 7 a)). Il dato (1 o 0 logico) presente al suo ingresso seriale (pin2) viene, in corrispondenza di ciascun fronte di clock fornito al pin11, presentato in successione alle uscite $\mathbf{Q}_0...\mathbf{Q}_3$ e traslato infine all'uscita seriale (pin7) del medesimo integrato.

Nella presente applicazione, collegando l'ingresso seriale all'uscita seriale del componente ed inizializzando, all'atto dell'accensione, i quattro registri interni con la paro-



la digitale 1000, si otterrà una traslazione (shift) del livello logico 1 ad ogni impulso di ck ed il suo rientro dopo il quarto. Ciascuna uscita del 74194 sarà associata, tramite driver esterno di potenza, ad una

Fase (pin)	A (12)	B (13)	C (14)	D (15)
(1	0	0	0
(*	0	1	0	0
*	0	0	1	0
*	0	0	0	1



fase del motore passo passo. La tabella 1 riassume quanto viene presentato nel tempo alle uscite.

In fase di accensione del sistema, alle quattro uscite viene inoltrata, come accennato, la parola digitale 1000 permanentemente presente ai quattro ingressi di preset (pin 3, 4, 5, 6) grazie al fatto che in quell'occasione le due reti RC manterranno i selettori S_0 , S_1 (pin 9 e 10) a livello logico alto per il breve tempo necessario al processo di caricamento dati.

Il commutatore **S** che compare nello schema elettrico consente la scelta della direzione di shift (destra o sinistra) della parola precaricata in modo da poter impostare la direzione secondo cui produrre il moto del passo passo.

Il clock di pilotaggio può venir derivato da un generatore di onde quadre a livello TTL o, semplicemente, da un NE555 in configurazione astabile come riportato entro il tratteggio per comodità nello stesso schema elettrico.

Per ottenere il funzionamento in marcia continua nello schema di figura 6 è necessario ponticellare i terminali A-A', B-B', C-C' per abilitare il driver di potenza e trasferire il clock da IC2 ad IC1.

Il driver di potenza, comandato dai livelli TTL persenti alle uscite del 74194, si occupa di pilotare direttamente gli avvolgimenti dell'attuatore. Volutamente qui è stato impiegato un integrato di potenza che gode ancora di grande popolarità nel suo genere: **L298**.

Come mostra il suo schema interno (figura 7 b)), esso integra due ponti completi a BJT ciascun ramo dei quali è comandabile da un segnale esterno a livello TTL.

Ogni coppia di transistori NPN formante un ramo del ponte può, saturando alternativamente, condurre un carico collocato in posizione centrale (fino a 2A e 46V) verso i due potenziali estremi (+Vs o massa). Ai terminali **OUT**₁...**OUT**₄ verranno pertanto collegati gli avvolgimenti del motore.

I due ingressi logici $\mathbf{En_A}$ ed $\mathbf{En_B}$ possono abilitare o disabilitare i ponti secondo una semplice logica AND. Ai pin 1 e 15, cui fanno capo le coppie di emettitori dei due ponti, possono venir connessi a massa tramite due resistori $\mathbf{RS_A}$ ed $\mathbf{RS_B}$ (di valore frazionario: $100\text{-}200\mathrm{m}\Omega$) utili nelle applicazioni in cui si voglia monitorare la corrente drenata dai transistori di potenza.

Per l'alimentazione della sezione

interfacciata a livello TTL è previsto un apposito pin di alimentazione $+\mathbf{V}_{SS}$ (pin 9) a 5V.

La semplice applicazione descritta nel presente paragrafo considera i ponti abilitati in permanenza ($\mathbf{En_A}$ ed $\mathbf{En_B}$ a + $\mathbf{V_{SS}}$ tramite il ponticello A-A') e l'assenza di rilevazione di corrente (pin 1 e 15 a massa).

I diodi collegati in parallelo a ciascun avvolgimento di fase permettono la rapida estinzione della corrente a seguito della commutazione verso massa della fase stessa limitando l'insorgenza di sovratensioni pericolose per i piloti.

Individuazione delle condizioni di START

Si consideri la figura 8 che presenta la situazione dinamica in cui la coppia motrice applicata al rotore viene "scambiata" tra la caratteristica di una fase (la a) e quella della successiva (b) a seguito della commutazione operata dal sequenziatore.

Se l'albero è assoggettato ad una coppia di carico T_{g0} la posizione angolare del rotore viene determinata dalla *coppia di carico* stessa e risulta pertanto spostata (angolo \mathbf{k}_1) rispetto alla posizione di equilibrio stabile relativa alla curva statica. Si avrà l'equilibrio:

 $T_a = -T_{g0}$ dove T_a corrisponde alla coppia offerta dal motore per il richiamo verso la posizione di equilibrio.

Quando avviene la commutazione, in questo caso da fase $\bf a$ a fase $\bf b$, nasce una differenza tra coppia offerta dal motore $\bf T_b$ e coppia opposta dal carico: la differenza $\bf T_b - T_{g0}$ sarà in questo caso un numero positivo e produrrà l'accelerazione del rotore il quale si assesterà sulla nuova posizione di equilibrio ($\bf k_1$ gradi dal passo $\bf -1$) e l'equazione che governa dinamicamente il moto all'inizio del transitorio sarà (ricordando la (6) parte 4):

 $T_b - T_{g0} = I \cdot (\Delta \omega / \Delta t)$

Che fornisce l'accelerazione della massa trascinata.

 \dot{E} evidente, altresì, che se il carico \dot{e} tale (T_{g1}) da portare l'equilibrio nella posizione k_2 situata proprio all'intersezione delle caratteristiche statiche relative alle due fasi adiacenti, all'atto della commutazione non vi sarà accelerazione.

Oltre questo valore (ad esempio T_{g2}), poi, la coppia motrice risulterebbe addirittura negativa (posizione k_3) ed il motore non riuscirebbe più ad espletare il suo ruolo. La coppia T_{g1} che provoca il posizionamento k_2 rappresenta la coppia limite alla quale il motore riesce ancora a partire (coppia di pull-in). Considerando sinusoidale l'andamento delle caratteristiche statiche, il valore di questa coppia limite sarà T_M / $\sqrt{2}$ dove T_M rappresenta la coppia di mantenimento.

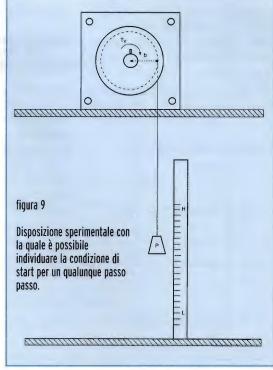
Una delle condizioni fondamentali nella costruzione di un buon azionamento impone che il motore possa, a seguito di una precisa sequenza di pilotaggio, iniziare la sua marcia in maniera sicura trascinando il carico senza perdita di passo (e quindi di sincronismo).

Da quanto sin qui messo in luce circa il comportamento dell'attuatore passo passo si può intuire che le variabili che ne condizionano partenza e marcia coinl'azionavolgono mento nel suo complesso: sistema di pilotaggio (seguenziatore e relativo circuito di potenza), metodo di pilotaggio (full step, half step, ecc.), modo di accoppiamento del carico all'albero motore, inerzia delle masse in gioco, attriti.

È altresì chiaro il ruolo fondamentale ricoperto da tutta la fase di messa a punto del sistema al termine della quale non è certamente escluso un feedback della progettazione che comporti modifiche nell'elettronica di comando o nella meccanica del sistema stesso.

semplice disposizione sperimentale (tra le molte attuabili) con la quale è possibile rilevare le condizioni nelle quali un motore, partendo con velocità angolare _ nulla, è in grado di trascinare in rotazione un carico.

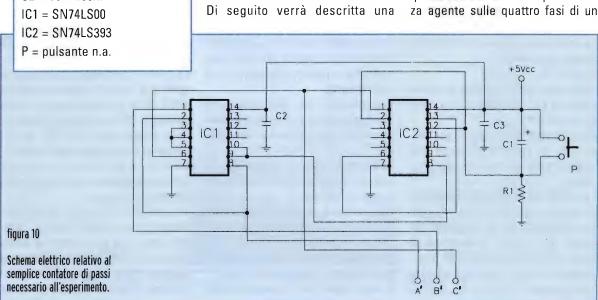
Allo scopo viene utilizzato il sequenziatore descritto in precedenza agente sulle quattro fasi di un

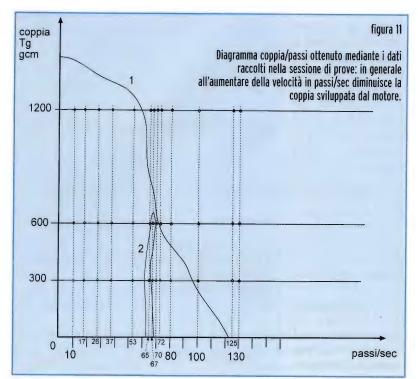


ELENCO COMPONENTI $R1 = 220\Omega 1/4W$

 $C1 = 1\mu F$

C2 = C3 = 100nF





passo passo a magnete permanente: per uniformità di trattazione i risultati qui presentati si riferiscono all'attuatore già impiegato nella conduzione delle prove statiche.

La figura 9 presenta la disposizione utilizzata in laboratorio per gli esperimenti: l'albero dell'attuatore conduce una puleggia nella gola della quale può avvolgersi un filo recante all'estremità un peso **P**.

Il complesso puleggia-peso produce una coppia resistente (oraria, in questo esempio):

 $T_a = P \cdot b$

data dalla forza di gravità e quindi costante per ogni posizione assunta dal peso **P**.

Un'asticciola centimetrica permette, poi, di stabilire l'altezza alla quale il peso si trova in ogni momento.

Le prove da effettuare mirano a stabilire, a parità di coppia $\mathbf{T}_{\mathbf{g}}$ applicata, quale sia la massima cadenza di impulsi (frequenza di clock, in altre parole) fornibili al sequenziatore per ottenere ancora una partenza corretta del motore senza perdita di sincronismo. Per

rendere più evidenti i risultati e rigorosa la conduzione dei test è importante procedere effettuando un numero ben preciso di passi (non meno di 100) per ogni prova di start ad una prefissata frequenza di clock.

In questo modo la massa, partendo da una ben precisa posizione L in basso, dovrà raggiungerne un'altrettanto ben determinata H in alto: l'asta centimetrica permetterà un'accurata valutazione dell'effettivo percorso svolto, facendo così risaltare un'eventuale perdita di sincronismo.

Possedendo un generatore di clock con numero di impulsi preimpostabile, l'operazione è immediata.

La figura 10 offre, in alternativa, un circuito molto semplice per il conteggio degli impulsi che dopo 128 passi blocca automaticamente sia l'attuatore (intervenendo sugli ingressi di enable del driver di potenza L298) sia il sequenziatore interrompendone l'afflusso del clock.

È stato usato un contatore binario della serie TTL 74LS393 in configurazione 8 bit (IC2) appoggiato dall'integrato IC1 74LS00 al fine di consentire il corretto intervento sul sequenziatore. Come appare nello schema elettrico, basterà ponticellare i terminali A', B', C' con i corrispondenti A, B, C del circuito di figura 6.

La procedura sperimentale è, a questo punto, molto semplice: portato il peso in posizione L (figura 9), si resetta il conteggio (pulsante P del contatore). La puleggia ruota avvolgendo il filo e facendo salire il peso. Quando il motore automaticamente si sarà arrestato basterà valutare il corretto raggiungimento della posizione H. Per eseguire una prova successiva basterà riposizionare il peso in basso (L) e resettare nuovamente il conteggio.

I risultati ottenuti

Il grafico di figura 11 presenta i risultati ottenuti durante una sessione di prove condotte per tre valori diversi di carico $\mathbf{T}_{\mathbf{g}}$ applicato ed entro un range di frequenze compreso tra 10 e 130 passi/sec.

I punti rappresentano condizioni di corretto funzionamento: il motore parte e compie tutti i 128 passi senza errori. Le stelle evidenziano, invece, condizioni di funzionamento che hanno comportato errori nel posizionamento o addirittura l'impossibilità da parte dell'attuatore di movimentare il carico.

La curva a tratteggio 1 delimita la zona del piano coppia-frequenza entro cui si ha condizione di sicura partenza. Risulta evidente che all'aumentare della cadenza con cui i passi si susseguono cala la possibilità di trascinare in rotazione (sempre partendo da rotore fermo) carichi consistenti.

Tra i 65 ed i 70 Hz circa si può individuare, per carichi modesti (300-600 gcm), una zona entro la quale l'attuatore non riesce addirittura a partire. Ricordando gli oscillogrammi ricavati nel corso delle prove su single step è possibile su-

bito associare la freguenza di malfunzionamento ora indicata alla frequenza di risonanza del motore privo di carico trascinato (nell'intorno dei 20msec).

La curva limite 1 indicata nel grafico sperimentale viene chiamata caratteristica di pull-in e da Costruttori ed Utilizzatori definita come: il range di coppia di attrito offerta dal carico entro il quale l'attuatore può partire od arrestarsi senza subire perdita di passi a seguito di un treno di impulsi ad esso

Non è, a questo punto, nemmeno il caso di sottolineare l'importanza rivestita in sede di progetto di un azionamento dalla caratteristica di pull-in del sistema: la cadenza con cui deve essere pilotato il motore

deve, in ogni caso, rimanere entro il range di pull-in.

È importante, invece, considerare che per il rilevamento sperimentale prima condotto si è usato come carico trascinato una massa soggetta alla forza di gravità e che gli unici attriti statici sono dovuti quasi esclusivamente alla costruzione del motore (complesso rotore-albero-cuscinetti a sfere).

Se, invece, la coppia frenante fosse stata ottenuta per attrito (ad esempio l'albero fosse stato frenato con dischi di frizione) l'isola di risonanza nel grafico di pull-in non sarebbe esistita perché, come noto, gli attriti costituiscono degli efficaci smorzatori.

Inoltre, l'angolo di carico al quale il rotore si trova dopo il compimento

di ciascun passo dipende dall'esistenza della zona morta e non è mai prevedibile: ne consegue che il margine per la coppia accelerante, così come descritto dalla figura 8, deve essere considerato nella posizione più sfavorevole all'interno della zona morta stessa.

ferdinando.negrin@elflash.it

Bibliografia

Takashi Kenjo

"Stepping motors and their microprocessor controls

P. P. Acornley

"Stepping motors, a guide to modern theory and practice"

The Superior Electric Company "Step motor Systems"

Data books delle Ditte: Zebotronics, Crouzet, Saia, Vexta

Avallone-Scarano

"Il motore passo negli azionamenti a moto incrementale" L'Elettrotecnica vol. LXXIV.



arno elettronica

Licensee of antenna systems

La Arno Elettronica vi augura un Felice Natale e un Meraviglioso Nuovo Anno!!!

La Famiglia EH Antenna VENUS VENUS80

Frequenza: 3500 - 3800 KHz

Impedenza d'ingresso: 500 + j0 (a centro banda)

Larghezza di banda:

170 KHz @ ROS 2:1 350 KHz @ - 3db VENUS160

Frequenza: 1830 - 1850 KHz

Impedenza d'ingresso: $50\Omega + j0$ (a centro

banda)

Larghezza di banda:

40 KHz @ ROS 2:1 70 KHz @ - 3dh Max potenza applicabile:

2000W SSB - CW 500W rtty - am

Dimensioni parte radiante:

VENUS160 circa 2 circa 1 %)

Efficienza: > 95% Guadagno: 0/+2 db (rispetto a dipolo Verticale full-size)

Polarizzazione:

Dimensioni: 248 cm x diametro 8 cm (12,5 cm)

Peso (completa con staffe): VENUS80: 4,9 KG VENUS160: 5,5 KG

Facile da installare, pretarata, completa di staffe

e fine tuning sleeve.

Prezzo Promo 228,00€



LA Famiglia EH Antenna COBRA COSRA10

28 - 29,500 MHz BW: 1,8 MHz ROS 2:1 3,5 MHz +/- 3db

COBRA11 BW: 1,6 MHz ROS 2:1 3,1 MHz +/- 3db

COBRA15 21 - 21,450 MHz BW: 1 MHz ROS 2:1 1,8 M

COBRA17

18,068-18,168 MHz 8W: 800 KHz ROS 2:1 1,5 MHz +/- 3db

COBRAZO 14 - 14,350 MHz BW: 1 MHz ROS 2:1 2 MHz +/- 3db COBRA30

10,000 - 10,150 MHz BW: 400 KHz ROS 2:1 800 KHz +/- 3db COBRA40

7000 - 7,100 MHz BW: 200 KHz RQS 2:1 400 KHz +/- 3db Dimensioni: COBRA 10,11,15,17 e 20: 90 x 8 cm. COBRA 30 e 40: 93 x 12,5 cm

Impedenza d'ingresso: 50 Ω + j0 (a centro banda)

Massima potenza applicabile: 500watt am - rtty/ 2000watt SSB - CW Efficienza > 95% Polarizzazione: vertica Guadagno: 0/+2D8 rispetto a dipolo verticale fulls Polarizzazione: verticale

Facile da installare, pretarata, completa di staffe e fine tuning sleeve. Prezze di Listino 144,00€

Prezzi IVA inclusa. Spese di spedizione escluse, Le informazioni descritte sono di carattere generale e potranno essere apportate modifiche senza alcun preavviso. I- 56033 CAPANNOLI (PI) www.eheuroantenna.com info@eheuroantenna.com Tel +39 0587 606122 - Fax +39 0587 608634 Marchi e prodotti registrati e coperti da Brevetto Infi



Antenna collineare per 1200MHz

Pierluigi Poggi, IW4BLG/3

Da qualche mese, è apparsa sul mercato del surplus un'interessante antenna collineare Racal identificata come: Racal p/no 1649-100

In varie fiere sono vendute ora come nautiche, ora come antenne per scanner. Questo mi fece supporre che nessuno dei venditori in realtà sapesse esattamente di cosa si trattasse. Così, recuperatene una, mi misi a cercare notizie in rete, senza successo alcuno. Molto probabilmente si tratta di un prodotto fuori catalogo, fatto "custom" per qualche cliente speciale.

L'aspetto è da antenna nautica, un bel "bastone" di vetroresina bianca, lungo circa 50 cm, perfettamente sigillato, con alla base lo zoccolo di montaggio a tetto e un connettore TNC. Le prime prove fatte in casa, alle frequenze nautiche in VHF (150 - 160MHz), diedero esito negativo, non evidenziando alcuna risonanza ed una resa mediocre.

Qualche tempo dopo, con il prezioso aiuto di Giorgio IW3EDS, scoprii che il "bastone" era ben adattato da 820 a 880 MHz, la banda dedicata al vecchio servizio di telefonia mobile ETAC. Forte della scoperta m'interrogai su come si sarebbe potuto convertire tale prodotto ad uso amatoriale. Prima di tutto, iniziai a smontarla, coll'aiuto di una piccola mola da taglio, per capirne la struttura e il sistema di montaggio. Una volta aperta, vidi che era costituita da una prima sezione d'adattamento coassiale in ottone argentato, seguita dalla parte radiante vera e propria realizzata con l'interno di un cavo tipo RG11 opportunamente "schermato" con tubetto di rame per realizzare la linea di ritardo. Vista la semplicità costruttiva, decisi di tentare di convertirla per la banda dei 1200 MHz. Un po' di conti a tavolino e via, di nuovo in officina per l'operazione...

Coll'aiuto di un seghetto e operando con somma attenzione per non danneggiare le parti limitrofe, ridimensionai sia la sezione d'adattamento quanto quella radiante alle lunghezze riportate nella figura 1. Rimontai la parte protettiva in vetroresina, sigillandola nuovamente con







figura 1

Misure (in mm) del ridimensionamento delle sezioni sia d'adattamento che radiante. Fare molta attenzione data la criticità del materiale di costruzione

verse soluzioni: da un sistema larga banda e 20 dB *Return Loss* ad uno a banda stretta di pochi MHz e oltre 30

dB di Return Loss. Un piano di massa migliora l'adattamento, ma vista la frequenza in gioco può essere di dimensioni ridotte e già la staffa di fissaggio può soddisfare la bisogna. Insomma un'antenna di ottima fattura ed affidabilità per tutti i gusti e per tutte le applicazioni. Fra le più tipiche cito: ATV (magari in mobile o

Buon lavoro a tutti da Pierluigi IW4BLG/3

in emergenza), reti dati, ponti....

pierluigi.poggi@elflash.it

un poco di resina epossidica bicomponente. Le nuove prove di laboratorio mi diedero ragione. L'antenna così accorciata funzionava egregiamente in tutta la banda 1200 MHz. Giocando un poco con le varie lunghezze delle parti radianti (entro qualche mm) si possono ottenere di-

COMUNICATO STAMPA



L'A.I.R. - Associazione Italiana Radioascolto è lieta di informarla che è stata appena pubblicata l'ultima edizione del radiorama report 2003. La guida ideale con

oltre 90 pagine, ben 4.700 ascolti, tratti dalla rivista mensile radiorama, e oltre trecento indirizzi aggiornati di emittenti comprese le stazioni di tempo e frequenza campione, ad un prezzo davvero speciale.

Anche in questa nuova edizione gli ascolti sono raccolti in ordine di frequenza, orario UTC, data dell'ascolto, dettagli del programma ascoltato, codice SINPO e tante altre informazioni. Una breve sezione è dedicata alle stazioni clandestine. Sono comprese inoltre le seguenti tabelle, utili per l'utilizzo del report e per il radioascoltatore:

- tabella ITU: che comprende tutti i Paesi segnalati;

 tabella frequenze: che viene ulteriormente semplificata riportando solo il valore intero delle frequenze, da questa tabella è possibile risalire ai Paesi seanalati su ogni frequenza;

 tabella orari: è una elaborazione del tutto nuova e viene elaborata in forma grafica, permette di conoscere l'ora UTC delle segnalazioni per ogni Paese; In formato A5, la guida è di facile consultazione e non può assolutamente mancare accanto al proprio ricevitore. Per ordinarla, è sufficiente richiederla, allegando 5 Euro quale contributo spese, al seguente recapito:



A.I.R.-Associazione Italiana Radioascolto "report 2003" Casella Postale 1338 10100 Torino

24-15 FEBBRAIO 2004 25a MOSTRA REGIONALE DELL'ELETTRONICA SCANDIANO-RE



COMPONENTISTICA-COMPUTER - HI-FI CAR
RADIANTISMO CB E OM - TELEFONIA
VIDEOREGISTRAZIONE
MERCATINO DELLE PULCI RADIOAMATORIALI



Comune di Scandiano

Patrocinato A.R.I. Sez. Reggio Emilia

Croazia chiama Italia

Piero Caruso, IK2VTJ

Qualche giorno fa, nel ricevere le email quotidiane, ho avuto una graditissima sorpresa: un messaggio di 9A2VF, Michele. Oltre al piacere provato, nel constatare che il sito è visitato anche dall'estero (da chi fortunatamente conosce l'italiano), ho provato però anche una stretta al cuore nel veder riemergere un dolore sopito che cova ormai da qualche anno nel mio cuore

Prima di continuare e spiegare quale sia questo dolore, vorrei che leggeste l'e-mail di Michele (in corsivo), intramezzata dalle mie risposte:

Carissimo amico Piero, Mi presento: sono Michele Weidlich 9A2VF da Pola, Istria, Croazia. Da tanti anni mi dedico alla RADIO-LOCALIZZAZIONE e, modestamente, sono l'allenatore della squadra di Pola e membro della rappresentativa croata.

Caro Michele, ricevo talmente poche e-mail da radioamatori italiani che la lettera di uno straniero (o quasi:-) mi da una soddisfazione immensa. Inoltre non si tratta un radioamatore qualsiasi, ma di un 'addetto ai lavori', e la cosa mi onora ancor di più!

Dal 6 all' 11 settembre c.a., si è tenuto il 14.0 Campionato europeo IARU REGIONE 1 a Cetniewo in Polonia, con 248 partecipanti, suddivisi in 11 categorie provenienti da 21 stati europei. La gara si è svolta sia in 144MHz che in 3,5 MHz, su un terreno boschivo sulle sponde del Mar Baltico.

Mi sono meravigliato che l' Italia, pur avendo tanti radioamatori attivi di tutte le eta', l'Italia che è un grande potenziale radio-amatoriale, non è stata presente!!?

Ho letto le Tue pagine dove spiegavi cosa significa ARDF.

Purtroppo a me non meraviglia: è un fatto ultra noto che in Italia c'è una scarsissima cultura ARDF. Questo, oltre a significare che i praticanti di questa attività sono molto pochi (secondo una mia stima non superano i cento), ma significa anche che,fra questi, pochi conoscono il regolamento delle gare internazionali.

Caro Piero, penso che sarebbe interessante se anche i radio-amatori italiani venissero messi a conoscenza di questa bellissima attività e potessero interessarsi alla radio-localizzazione.









Questo è lo scopo per cui ho creato il mio sito di ARDF. Diffondere questa disciplina e creare un punto di incontro fra tutte le comunità di radio cacciatori.

Purtroppo non credo di essere riuscito nel mio intento: neanche coloro che praticano l'ARDF, sembrano interessati a scambiare opinioni, notizie o semplicemente far sapere il calendario delle loro gare!

In Italia, quei pochi che organizzano gare, adottano un proprio regolamento e svolgono a mala pena una gara all'anno. Come avrai visto sul sito, di campionati locali, ce ne sono solo due (che io conosca).

Il mio sogno, ma anche di qualcuno che mi ha preceduto in questa passione, è quello di organizzare un campionato nazionale.

> che poi possa essere il trampolino di lancio per partecipare alle gare internazionali.

Francamente la situazione attuale non fa ben sperare in un futuro migliore. Con queste premesse, è anche logico il comportamento dell'Associazione Radioamatori Italiani: la promozione che ha effettuato ed effettua per questa attività, non va oltre la pubblicazione di articoli (ormai solo cronache di gare loca-

li) sulla Radio Rivista. Pensare che possa/voglia sponsorizzare la partecipazione ad un Campionato internazionale di una squadra italiana è solo utopia.

lo abito a Pola, non lontano dal confine italiano dove esiste una squadra di ragazzi e ragazze che sono a disposizione per una dimostrazione secondo le regole IARU PRIMO REGIONE. A seconda dell' età, si cercano 3,4 o 5 trasmettitori ed esiste anche la categoria degli ultra sessantenni. HI.

Se ci sono interessati, specialmente nel Veneto, sono in attesa di una risposta e conferma. Ringrazio per la collaborazione sperando che il prossimo anno , al Campionato mondiale di radio-localizzazione a Brno - Repubblica CECA, venga alzata anche la bandiera italiana.

Mi piacerebbe sicuramente! Sono soprattutto curioso di provare in banda 80mt., ma la distanza è un po' troppa.

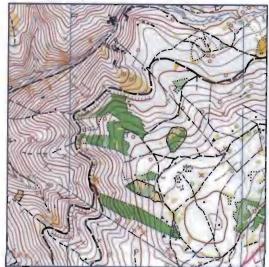
Girerò il tuo messaggio ad un collega del Friuli; chissà che non si appassioni o che trovi altri interessati a questa esperienza.

Anzi, se mi autorizzi, vedrò di pubblicare su qualche rivista o sul Newsgroup dei radioamatori, la tua e-mail e la mia risposta. Chissà che non serva da stimolo per qualcuno!

Per quanto riguarda la partecipazione italiana a Brno, credo dovremo aspettare il Campionato del... 3004! :-(((



Máchác (1998) tra Adamov e Olomucany, 15 km a NORD di Brno (Rep. CZE)





Michele, ti ringrazio ancora per l'interesse dimostrato e spero di incontrarti su qualche campo di gara, anche solo come osservatore!
Seguono indirizzi, saluti e baci! Dovrebbe ormai esser chiaro quale sia stato il dolore riaffiorante, ma voglio esser esplicito.

Da quando mi sono appassionato a questa attività, dopo essermi documentato sulle varie manifestazioni esistenti all'estero, mi sono sempre corrucciato al pensiero che in Italia non ci fosse lo stesso fermento che si nota negli altri Paesi europei e non. Non solo non c'era E NON C'E' nessuna rappresentanza italiana nelle gare internazionali, ma non esisteva E NON ESISTE neanche uno straccetto di gara a livello nazionale. Fortunatamente esistono varie gare 'locali', rigorosamente diverse una dall'altra, alle quali si può partecipare. Ho iniziato proprio così, quasi per caso, ricevendo la notizia da amici sul ripetitore VHF locale. Poi leggendo quei saltuari annunci sulla Radio Rivista, spesso quando era troppo tardi o scoprendo che c'erano due gare nella stessa giornata.

Possibile che non si riesca a mettere d'accordo tutti i radio cacciatori e stilare un calendario delle gare, per dar modo a chi vuole e può di programmarne almeno alcune? A proposito, ma quanti sono i radio cacciatori in Italia? Questo rimarrà un mistero!

A tutti questi interrogativi e queste lacune, ho tentato di dare una ri-



sposta e porvi rimedio; come ho detto all'amico Michele, mi sembra di non esserci riuscito.

Quando ho creato il sito www.ardf.it, avevo in mente di risolvere un po' alla volta questi problemi. Se andate a rileggere (l'avete mai fatto?) la home page del sito (il famoso faro nella notte!), ci trovate chiaramente manifestate le mie intenzioni: creare un punto d'incontro tra gli appassionati, contarci, scambiare opinioni ed esperienze, rendere più visibili le varie gare, etc.

Se avessi dovuto basarmi sui risultati, avrei dovuto chiudere il sito già da molto tempo. Gli appelli di collaborazione rivolti a tutti gli ARDF fini sono caduti completamente nel vuoto: non un commento su quanto pubblicato, non una informazione su qualche gara (con l'eccezione di ISØGRB), non una ri-

sposta al censimento. La domanda 'quanti siamo?' è ancora senza risposta!

Siccome questo è un impegno preso per passione, non contabilizzo le 'entrate' e le 'uscite' e, quindi, continuerò a gestire il sito facendo del mio meglio.

Ma, credetemi, il cruccio non è quello di non veder apprezzato il proprio lavoro; è quello di vedere l'assoluta mancanza di volontà nel cercare la coesione di



tutti gli appassionati di ARDF. Senza di questa è impossibile dialogare, pensare di fare qualcosa in comune, organizzare uno 'straccetto' di gara nazionale. Non parliamo nemmeno di andare, un giorno, a qualche gara internazionale!

O questo è solo il 'mio' sogno nel cassetto, oppure qualcuno non ha ancora capito qual'è la strada per arrivarci. '73 de IK2VTJ, Piero

piero.caruso@elflash.it

Kocicí (leb (2002) zona OVEST di Brno (Rep. CZE)



IDSURPLIK

Saremo presenti alla fiera di PESCARA 29-30 novembre e GENOVA 20-21 dicembre tel. 095.930868



RICEVITORE PROFESSIONALE TELEFUNKEN BE1200

1-30MHz, Modi: F3-USB-LSB-A2/A3-A1/A3L-F1-F6. Sintonia digitale, interamente a stato solido, alimente averagido e composto da sunita (console comando, interamente controllata a micro processor e gruppo sintonia) completo di butti (cavi di collegamento), formito di manuali tecnici e operativi in tedesco.

Euro 1.140,00 (come nuovo)



RICEVITORE PROFESSIONALE SIEMENS E 311 b 1b

Frequenza 1,5 - 30,1MHz AM/CW/SSB Selettività: (-6dB): 6/3/1/0,3kHz Sensibilità: <0,3µV CW, fornito di manuale tecnico e operativo in inglese.

Euro 600,00 (ottimo stato)



RICETRASMETTITORE RT-70/GRC

47- 58,4 MHz FM Potenza 500mW Completo di valvole. Senza alimentatore (fornito di schema)

Euro 26,00 (non provato)



RICEVITORE HF **ROHDE & SCHWARZ** EK07 D/2

Ricevitore professionale da 0.5 a 30,1MHz in 9 bande.

Euro 540,00 (ottime condizioni)



RICETRASMETTITORE RT77/GRC-9-GY

Da 2 a 12 Mhz , AM-CW-MCW in tre gam-me. Potenza di uscita 15W, completo, in ot-timo stato, senza accessori. Accessori e ali-mentatore originale DY 88 disponibili sepa-

Euro 140,00 (ottime condizioni)



RICEVITORE RADIOTELEGRAFICO PHIZNER TELETRON TF 704 C-F/PS

di piccole dimensioni, interamente a stato solido, alim. 220Vca e a 24Vcc. Da 10 a 600kHz e da 15. 30MHz nei modi. A1A A18 / A8E / FICF / F3C, Impostazione della frequenza a mezzo contravers con ris. H14. Ascolto in atloparânte (entrocontenuto) o in cuffia. Il ricevitore era usato da tutti gli eserciti del Patto di vasava. Farincolarmente adatto per l'ascolto in telescrivente. Ottimo.

EURO 420,00 (come nuovo)



RICEVITORE

Ricevitore in dotazione all'Esperio Lialiano pante la stazioni ferregio (10 c. in Jeronia Lialiano pante la stazioni ferregio (10 c. in Jeronia Campine, Sin pie continua da dollera a dollera (10 c. in 10 c. in

EURO 280,00 (ottlime condizioni)



MISURATORE DI POTENZA TL/QA 140

Misura potenza diretta/riflessa con carico fit-tizio incorporato delle stazioni radio TRC. Incorpora un careo fittuzo da 1MV BIRD mod.3251. un misuratore bidirezionale di potenza BIRO con due tappi da 2 a 30MHz da 100 e 1000W, un relè coas-siale RF di potenza. E' possibile collegare un TX e due RX.

EURO 450,00 (ottimo stato)



GARRETT Super scanner

Cercametalli portatile, usato da tutti i servizi di sicurezza del mondo. Alimentazione a pile 9V, completo di manuale d'uso. Rivela picco-le masse metalliche nascoste sul corpo. Peso molto leggero, costruito in fibra di poli-carbonato. Utilizza la tecnologia di rivelamen-to del componente di superficie.

PREZZO OFFERTA

Euro 40,00 (come nuovo)



LAMPADA PORTATILE A BATTERIA

In dotazione all'Esercito tedesco, completa di batteria 4,8V 7A e filtri, il tutto in cassa di legno cm 20x30x45

Euro 30,00



TELEFONO DA CAMPO FF 63

Originale tedesco, alimentazione a batteria 4,5-9V, chiamata a manovella CONTENITO-RE IN BACHELITE. IN PERFETTO STATO.

Euro 30,00

CONDIZIONI GENERALI DI VENDITA (foro competente Catania)

Il pagamento del moteriale è contrassegno • Le spese di trosporto sono a carico del cliente (salvo accordi) • Il materiale viaggia a rischio e pericolo del committente. • SPESE DI SPEDIZIONE: in tutta Italia a ar pagniturna der indicature e commisserior - Le spese un riospanio santa d'artière (per il costo della spedizione, chiedere un preventivo) • L'imballo è gratis • Non si accettano ordini per importo inferiore a Euro 20,00 • I prezzi di vendita sono soggetti a variazioni • IL MATERIALE VIENE VENDUTO AL SOLO SCOPO HOBBISTICO ED AMATORIALE si declina agni responsabilità per un uso IMPROPRIO SOLO DOVE SPECIFICATO, il materiale gode di garanzio ufficiole di tre mesi. (vedi descrizione a fine pagina prodotti), dove non specificato è venduto nello stato in cui si trova. • LE FOTO dei prodotti descritti, sono di proprietà della ditta RADIOSURPLUS • IL MARCHIO RADIOSURPLUS è depositato.

REPRESENTATION OF THE cell. 368.3760845



ANTENNA DA CAMPO VERTICALE per TRC

Antenne da campo verticali per stazioni TRC, in base agli elementi montati copre la fre-quenza da 2 a 30 MHz. Base con bobina do-tata di dispositivo manuale per l'accordo sul-la gamma di frequenza operativa. Fornita di nº 6 stili da 130cm. Potenza massima appli-cabile 1kW

EURO 90,00 (ottime condizioni)



OSCILLOSCOPIO DF4352

50 MHz 2Ch doppia base tempi, con manuale e sonda

Euro 340,00 (prodotto nuovo)



OSCILLOSCOPIO DF4351A

50 MHz 2Ch con manuale e sonda

Euro 310,00 (prodotto nuovo)



CUFFIA LARINGOFANO RFT-SG 69 41 con borsetta per trasporto usata Euro 10,00

CUFFIA NATO M251A/U nuova Euro 20,00

STAFFA ANTENNA DA CARRO CON 5 stili da 20cm, russa Euro 5.00 ANTENNA KULIKOV per apparati russi portatili NUOVA Euro 1,50 T.17 MICROFONO ORIGINALE per

apparati AN-GRC-9 usato Euro 10,00.

CASSETTA PORTAMUNIZIONI IN ABS, ermetica, indistruttibile, US ARMY Euro 10,00

BORSELLO IN SIMILPELLE contenente: microtelefono, antenna a frusta, spallacci, accessori vari. Per apparati russi Euro 5,00

GENERATORE A MANOVELLA per AN/GRC-9 Euro 25,00

RADIO INDICATOR CONTROL BEA-RING CONVERTER ID251/ARN Euro 16.00

TASTO TELEGRAFICO INGLESE con cinghia a gambale Euro 10,00 FREQUENCY METER AERONAUTI-CO 380-420 cps 116V Euro 8,00 ISOLATORE ANTENNA A NOCE nuovo, misure 7x5cm Euro 1,50 SUPPORTO IN CERAMICA (nuovo), Misure 9x4cm Euro 8,00

MASCHERA ANTIGAS, TEDESCA, con filtro nuovo, Euro 20,00

MICROTELEFONO MT-17 per apparati russi. NUOVO Euro 2,50

CONDENSATORE SOTTOVUOTO 200pF 10kV (nuovo) Euro 38,00

Questa è soltanto una parte del nostro catalogo che potete visionare su internet all'indirizzo www.radiosurplus.it oppure telefonando ai numeri telefonici: 095.930868 oppure 368.3760845. Visitateci alle più importanti fiere di Elettronica e Radiantismo.



GENERATORE DI SEGNALI HP 8640A

opz. 001 da 500kHz a 512MHz AM/FM con manuale operator

> Euro 300,00 (provato, funzionante)



COUNTER/TIME (AD ALTA STABILITÀ) SISTRON DONNER mod. 6152A

DC-500MHz

Euro 150,00 (provato,funzionante)



AC MILLIVOLTMETER DF2173B

Frequenza: 10Hz - 1MHz. Voltage range: 100µV - 300V, con manuale

Euro 60,00 (prodotto nuovo)



COUNTER/TIME SISTRON DONNER

mod. 6153 DC - 3GHz

Euro 180,00 (provato, funzionante)



MULTIMETRO DIGITALE PORTATILE FLUKE 77 II.a serie

Completo di guscio antiurto, puntali e borsel-lo. Display provvisto di barra analogica, test diodi, cicalino di continultà, portata delle gam-me in automatico. Misura tensione DC/AC da 0,32mV a 1000V. Corrente DC/AC max 10A. Resistenza fino a 32 Mho su 6 scale.

Euro 60,00 (provato, funzionante)



OSCILLOSCOPIO TEK 5103N/D10

DC-1.5MHzAmplificatore verticale Mod.5A23N Base dei tempi Mod. 5B13N.

> Euro 120,00 (provato, funzionante)

www.radiosurplus.it radiosurplus@radiosurplus.it

Il Natale è alle porte, le luminarie sulle strade rallegrano l'atmosfera ed i negozi brulicano davvero di ogni ben di Dio, dal tritacarne supertecnologico con sembianze di robot al frullatore "vintage" stile via col ven to. Tutto per accontentare i supermodernisti, gli appassionati di tecnologia ed i nostalgici del bel tempo che fu.....di conseguenza anche l'elettronica seque la stessa linea, valvole convivono con i transistori, lettori MP3 si contendono la pole position con giradischi con bracci e testine da acquistare in leasing, microdiffusori amplificati, equalizzati competono con cassoni in pregiatissimi legni, dalle forme acusticamente perfette con altoparlanti fatti a mano ed autografati uno ad uno...

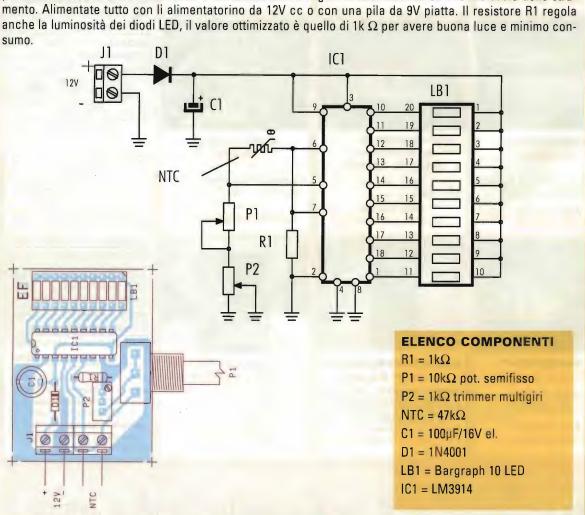
Ad ogni modo, visti i prezzi di questi fantascientifici apparecchi non acquisterò nulla! Un pronostico: come di consuetudine riceveremo i soliti regali ed altrettanti ne faremo:

A papà un"indispensabile" set da barba, per la mamma e le cugine palline di sapone con "immancabile" spazzoletta grattaschiena, per lo zio, che è un intenditore un buon Brandy (è da anni che si sa che non può bere alcolici... ed alla Signora il grembiuletto guarnito con qualche mestolo e frase stupida... ovvero tutto rientra nei classici canoni relativi ai doni natalizi, fatti all'ultimo momento, spesso riciclati e talvolta inutili.

Invitate tutti a cena e vietate i regali cretini e inutili, con la cifra risparmiata tutti assieme potremo fare un poco di giusta beneficenza.

TERMOMETRO CON LM3914

IL tutto è affidato al classicissimo integrato che pilota la solita buona decina di LED e come sensore di temperatura un NTC di buona sensibilità e linearità. P1 e P2 regolano la sensibilità ed il fondo scala dello struanche la luminosità dei diodi LED, il valore ottimizzato è quello di 1k Ω per avere buona luce e minimo con-



ALLARME PER PORTA

Questo circuito è adatto anche a coloro che si avvicinano all'elettronica per la prima volta, utilizza componenti di facile reperibilità e non critici.

Il progetto è indicato alla protezione della porta principale, del vostro monolocale, del box autorimessa o cantina, laboratorio etc...etc...

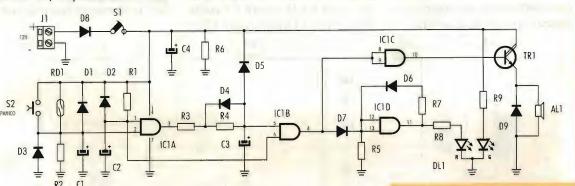
Come avrete ben capito l'allarme ha un solo ingresso di allarme, il sensore di apertura porta è realizzato con un comune contatto magnetico N.A. da collegare alla porta ed un pulsante di prova allarme o "panico".

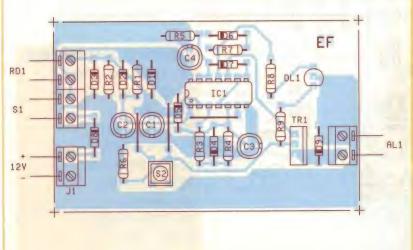
Analizziamo ora il circuito, per dare tensione ruotiamo l'interruttore a chiave S1, in questo modo daremo tensione a tutto il circuito. Non appena data tensione C2 si caricherà per tramite di R1. Durante questo tempo il circuito resterà in stand by permettendoci di uscire dal locale, il tempo è di circa 2 minuti.

Con C2 carico non appena apriremo la porta agendo sul contatto
reed o premendo il pulsante "panico"l'uscita della prima porta logica AND di IC1 diverrà alta caricando con lentezza C3 tramite R4.
Non appena C4 sarà carico tramite le ulteriori due porte logiche si
piloterà il darlington TR1 e la sirena suonerà. L'ultima porta è connessa al led bicolore che in presenza di allarme sarà rosso e con
antifurto in stand by di colore verde. La durata di allarme in caso di

effrazione è di circa 2 minuti dopo di che il circuito si riporrà in stand by mantenendo però il led DL1 acceso di rosso come spia di avvenuto allarme. Per ripristinare tutto occorre accendere e spegnere consecutivamente la chiave di inserzione.

Alimentate il circuito con batteria da 12V 1,1Ah connessa a caricabatteria tampone. La sirena non deve consumare più di 1A a 12Vcc. Questo progetto non è di tipo professionale, non ha linee bilanciate, non si serve di sensori a nuove tecnologie ma onestamente difende la nostra ben fornita cantinetta di vini o la nostra vettura e, perché no? Il monolocale mansarda che ci teniamo tutto per noi.....





ELENCO COMPONENTI

 $R1 = R2 = R4 = R5 = 4,7M\Omega$

 $R3 = R6 = 1k\Omega$

 $R7 = 10k\Omega$

 $R8 = R9 = 2.2k\Omega$

 $C1 = 10\mu F/16V el.$

 $C2 = C4 = 22\mu F/16V el.$

 $C3 = 4.7 \mu F/16 V el.$

TR1 = BDX53C

D1÷D7 = 1N4148

UI÷U/ = 1114140

D8 = D9 = 1N4001

IC1 = CD4081

AL1 = Sirena 9-12V/100mA

RD1 = Reed Magn. N.A.

S1 = cont. Chiave NA-NC

S2 = pulsante NA

DL1 = LED bicolore tre pin

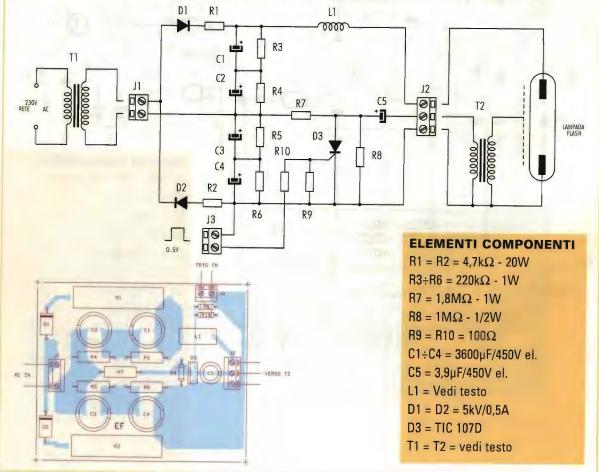
ALIMENTATORE PER LASER A RUBINO

Un notevole gruppo di lettori ci ha chiesto di veder pubblicato su EF un alimentatore per laser a rubino o neodimio yag, ovvero projettori laser che non utilizzano nè tubi a gas con cella interna, nè diodi luminosi nè agenti chimici, ne coloranti per ottenere il raggio laser ma un cristallo di un particolare e prezioso materiale: il rubino. Realizzare un Ruby laser non è difficile infatti il cristallo di rubino viene venduto già pronto per emettere. starà a noi costruire un generatore di lampi allo xeno (molto simile ad uno stroboscopio di potenza) la cui lampada xeno molto potente, del tipo a spirale andrà collocata attorno al cristallo. Tutto verrà poi reso riflettente verso l'interno con specchietti e carta argentata.

Il circuito generatore di lampi non è un vero proprio stroboflash perché il trigger non è automatico e iniettando un impulso sull'SCR avremo un solo lampo ma di notevolissima potenza. E' però possibile ottenere un raggio continuo che emmette tanti lampi in sequenza collegando all'ingresso SCR un oscillatore, ma la potenza effettiva del laser sarà notevolmente inferiore.

Il trasformatore T1 di alimentazione ha primario 230V e secondario 600V con potenza di circa 1500W per lampo singolo e 500W per laser ad impulsi multipli. Il circuito elettronico non è altro che un grosso duplicatore di tensione a pompa i cui condensatori elettrolitici sono da 3600uF l'uno. In questo modo tra la massa e l'uscita della bobina L1 avremo oltre 1700V

di cresta, ottimi per accendere la grossa lampada a scarica di gas. L'impedenza L1 è costituita da 20 spire di filo smaltato da 1mm avvolta su toraide ø 3cm. Gli altri componenti compreso SCR1, C5 e T2 compongono il trigger ovvero il circuito che permette la generazione del lampo nella lampada. T2 è un normale trasformatore di trigger per lampada allo xeno rapporto 1:100 3W. La lampada utilizzata è una Hesa a 5 spirali da 1000V/s. Un'ultima cosa! Il raggio laser emesso dal rubino ha minima durata ma potenza effettiva dell'ordine dei 200 - 500W/s, e difficile da vedere ma è facilissimo che combini danni. Non puntarlo mai sugli occhi, nè sulla pelle o verso animali. Questo progetto è da ritenersi prettamente sperimentale.



LAMPADA A LED BIANCHI AD ALTA POTENZA 230V

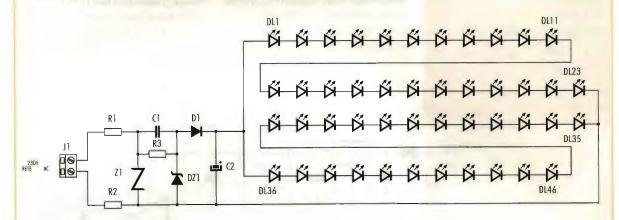
Molti produttori di apparecchiature illuminotecniche stanno proponendo nuove fonti di luce tra le quali vere e proprie lampade a LED, anche di colore bianco.

Si tratta in genere di proiettori multiled ben assemblati e dalle fogge più diverse; allora perché, anche noi non proponiamo per i nostri lettori un simile gadget luminoso?

Utilizzeremo ben due serie di 23 LED bianchi da 20000mcd poste tra loro in parallelo alimentate direttamente dalla rete 230V senza trasformatore di alimentazione ma con un complesso elettronico di limitazione della corrente e della tensione composto di alcuni resistori, diodo raddrizzatore, zener e condensatore di reattanza, tutto protetto da un poderoso zenamic connesso in parallelo alla rete e limitato da R1 e R2.

In questo modo avremo sempre luminosità massima ai led anche con sbalz<mark>i di tensione di rete</mark> fino al 10% del valore. Durante il funzionamento quasi tutti i componenti scaldano, soprattutto i led.

Vi consiglio davvero la realizzazione perché l'effetto è ottimo e di grande impatto.



ELEMENTI COMPONENTI

 $R1 = R2 = 47\Omega - 3W$

 $R3 = 390k\Omega$

 $C1 = 0.47 \mu/630 V$

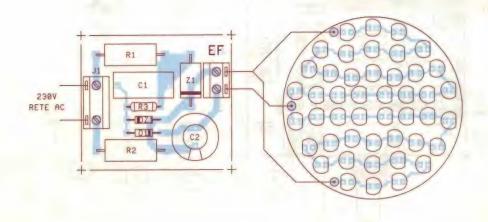
 $C2 = 33\mu F/150V$

D1 = 1N4001

Z1 = Zenamic 270V/20J

Dz1 = Zener 69V - 1W

DI1: DI46 = LED bianchi 20.000 mcd





ELEMENTI COMPONENTI

 $R1 = 2.2M\Omega$

 $R2 = R3 = 10k\Omega$

 $R4 = 2.2M\Omega$

 $R5 = R6 = 22k\Omega$

 $P1 = 100k\Omega$

 $C1 = 4.7 \mu F/16V el.$

C2 = 100nF

 $C3 = 100 \mu F/16 V el.$

 $C4 = 220 \mu F/25 V el.$

C5 = 150pF

C6 = 330pF

 $C7 = C8 = 4.7 \mu F/16 V el.$

D1 = 1N4001

IC1 = 7809

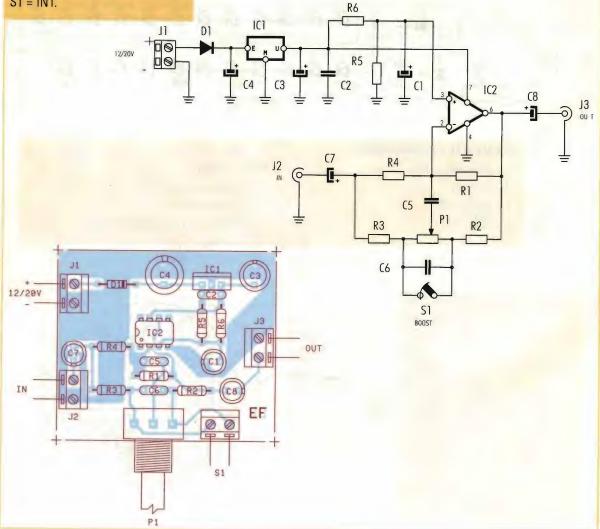
IC2 = LF351

S1 = INT.

RINFORZO ALLE NOTE ALTE

Specie in particolari tipi di riproduzioni audio, magari vecchie ma di pregio, succede che le note basse sono molto più presenti delle medio alte o addirittura le alte sono totalmente assenti. Con questo circuito che utilizza un solo operazionale come amplificatore di segnale potremo definire l'amplificazione della sola porzione delle note alte, regolarne l'effetto

tramite il potenziometro P1 ed avere la funzione BOOST, o di maggiore rinforzo di acuti, agendo sull'interruttore \$1. In tutti i casi questo circuito ci potrà servire non solo in HI-FI, dove potremo realizzare due unità per avere funzione stereo, ma anche per recuperare documenti audio storici di difficile ascolto. Il circuito funziona da 12 a 30V essendo dotato di stabilizzatore ed usa un operazionale a basso rumore LF351.



RIPETITORE DI TELECOMANDO

Con questo circuito potremo ripetere l'impulso ottico codificato di un telecomando in ben altre due stanze, mediante due LED alta luminosità. Il circuito funziona a 12V ed ha stabilizzatore a 12V per l'illuminazione dei LED di potenza e 5V per la logica. Il ricevitore infrarosso ISI U 60 comprende al suo interno un particolare discriminatore che elimina tutti i segnali non tipici da telecomando e amplifica tutti i segnali ottici con portante FM. L'integrato ricevitore infra-

rosso si presenta come un transistore di potenza T0126 con cupoletta lenticolare di ricezione ottica ed è di color verde scuro. Con questo circuito potrete connettere il ricevitore nella stanza dove avete il televisore e il diodo LED trasmittente nella sala video dove avete ad esempio il ricevitore satellite. La connessione a filo tra trasmettitore dell'unità centrale e LED di emissione potrà essere effettuata con filo tipo doppino mentre il captatore ricevente attivo dovrà essere il più vicino possibile alla basetta circuito stampato, al contrario si effettuerà un collegamento con cavo schermato e calza di massa. L'unica taratura riguarda P1 che verrà regolato in modo da essere l'effettiva frequenza portante del telecomando. Quasi tutti i telecomandi utilizzano portante dello stesso tipo. Regolate perciò P1 fino al punto in cui avviene il perfetto trasferimento del comando ottico.

ELEMENTI COMPONENTI

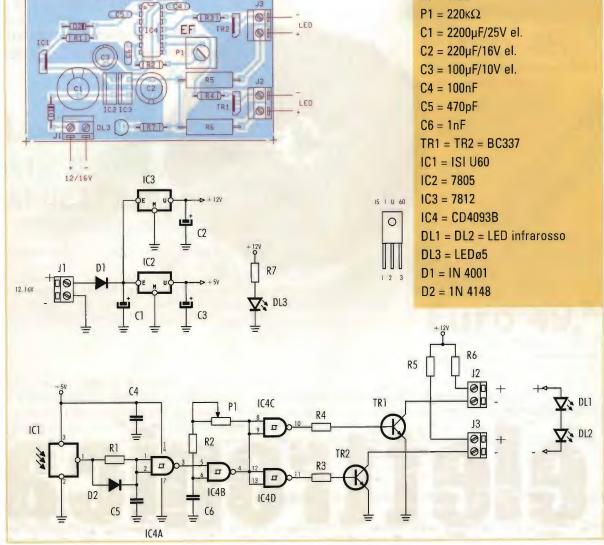
 $R1 = 390k\Omega$

 $R2 = 10k\Omega$

 $R3 = R4 = 330\Omega$

 $R5 = R6 = 10\Omega - 1W$

 $R7 = 1k\Omega$



integra il tuo

fabbisogno

giornaliero d

and course of manager and address are as a manager as an address are as a manager as TO TRANSPORT OF A SECURITY OF



elettronica

Campagna abbonamenti 2004

Offerta promozionale valida per i nuovi abbonamenti o rinnovi fino al 29 febbraio 2004

A) Abbonamento (11 numeri di EF): Euro 30,00

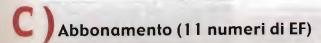
B) Abbonamento (11 numeri di EF)

+Kit software 2CD OmniaRadio

- L'enciclopedia delle telecomunicazioni tra 9kHz e 250GHz
- Più di cento capitoli, oltre duemila foto ed immagini
- Una raccolta di 24.000 frequenze
- Reportages e tecnica da tutto il Pianeta
- LPD, Utility, SSB, Broadcasting, Number Station e altro ancora...
- Cofanetto comprendente 2 CD: Orizzonti & Panorama Radio CD-ROM



Euro 49,90 (comprese spese di spedizione)



+Metal Detector GARRETT Super Scanner*:

*fino ad esaurimento scorte

 Metal detector Super Scanner portatile, in fibra di policarbonato, utilizzato dai servizi di sicurezza di tutto il mondo. Alimentato da una batteria da 9V viene fornito completo di manuale d'uso. Dotato di pulsante Sensitivity Reduction, Super Scanner rivela piccole masse metalliche. Molto leggero (pesa circa mezzo chilo) ed è facile da usare. Un gadget da collezione!



Euro 49, 90 (+ spese di spedizione: Euro 8,50)

Facilitazioni per gli abbonati:

Recapito della rivista entro l'ultima settimana del mese precedente la data di pubblicazione.

Servizi strettamente riservati agli abbonati: Manuali di apparati recensiti sulla rivista, accesso alla biblioteca di EF, possibilità di inserire immagini nel mercatino online.

Acetati dei circuiti stampati ad alta risoluzione, a fronte del rimborso delle eventuali spese di spedizione. Prezzi scontati sulle pubblicazioni dello Studio Allen Goodman, Editore di EF.

Pagamenti:

A mezzo c/c postale n° 34977611 intestato a: Studio Allen Goodman srlu oppure Assegno circolare o personale, vaglia o francobolli

Per poter sottoscrivere l'abbonamento oppure ritirare eventuali materiali ordinati direttamente alle maggiori fiere di settore, evitando eventuali spese di spedizione, consultate il sito di Elettronica Flash www.elettronicaflash.it per sapere dove è presente lo spazio espositivo di EF.

Gli annunci pubblicati nelle pagine seguenti sono solo una parte di quelli che appaiono regolarmente sul nostro sito, www.elettronicaflash.it. I testi, gli indirizzi di posta elettronica e le eventuali inesattezze o ripetizioni sono perciò da imputarsi solamente agli inserzionisti, in quanto la redazione non ribatte più annunci. Sarà premura da parte nostra, però, correggere qualsiasi inesattezza, errore o imprecisione, se segnalata. Grazie per la collaborazione.

"La radio sotto la neve"

di Castagnole
Monferrato (AT)
MOSTRA
SCAMBIO DEI
RADIOAMATORI
I.a Edizione

Sabato 6 dicembre Ingresso libero

orario: 9,30/16,00

Per info: i1baw 333.6147723 (ore serali) oppure i1baw@yahoo.it

Freq. Monitor 145.350FM

TECNO SURPLUS

di Lo Presti Carmelina

SURPLUS CIVILE E MILITARE COMPONENTISTICA R.F. TELECOMUNICAZIONE STRUMENTAZIONE

via Piave, 21 - 95030 TREMESTIERI ETNEO (CT) tel. (0328)8421.411 • fax (095)7412406

www.tecnosurplus.com
Email carmelo lineou occidine ii

A.A.A. OFFRO svariati schemi elettrici, manuali, modifiche per CB; S.E., modifiche per apparati radioamatoriali. Tel. ore pasti Oscar - (BO) - tel. 051.327068

A.A.A. VENDO bibanda portatile Yaesu VX1R con auricolare/microfono, custodia, unico proprietario come nuovo. Euro 180,00. Tel. ore pasti Oscar - (80) - tel. 051,327068

A.A.A. VENDO RTx VHF Ducati RT714 80ch radioamatoriali. Ottimo per uso in mobile, Euro 105,00. Tel. ore pasti Oscar -(BO) - tel. 051.327068

ACQUISTO ricevitore Drake R7 et VFO esterno RV7, Pago bene se in ottime condizioni, Gavino - (SS) - tel. 079,799060

CEDO 300 bollettini Geloso dal n. 50 al n. 114 solo in blocco a Euro 2,00 cadauno. Tonino - (BS) - tel. 030.3733461

CEDO antenna GP Fibra 50MHz, Antenna GP Fibra 145MHz 7 elementi 900MHz, collineare VHF civile RAK, adesiva a vetro 500MHz, Duplexer UHF 4 celle. Giovanni - (VA) - tel. 0331.669674 - Mail: iw2myv@amsat.org

CEDO custodie per FT26 - FT530 - FT415 - FT470 - FT411 - FT50 - FT51 altre KNW Alinco standard Icom. Giovanni - (VA) - tel. - Mail: iw2myv@amsat.org

CEDO Lineare Daiwa UHF, Lineare Microset 50W VHF - telaietti VHF/UHF professionali, Rx cercapersone Motorola + base. N. 2 palmari per recupero compon., Schedine coder/encoder 1 tono - filtri 1,2/2,4GHz, quarzi. Giovanni - (VA) - tel. 0331.669674 - Mail: iw2myv@amsat.org

CEDO manuali Rx/RTx/accessori, cataloghi, documentazione dagli anni 60, riviste (fornisco elenco). Giovanni - (VA) - tel. - Mail: iv:2myv@amsat.org

CEDO Protettivo Foam gomma Woofer + kit coni Euro 16,00. Protettivo ricolorante cono cartone Euro 11,00. Istruzioni tradotte dall'Israeliano. Fabrizio - (LT) - tel. 347.1056627 - Mail: katia62@inwind.tt

CEDO RTx base VHF TS700/G - Transverter IN50MHz out HF. Lineare 27/30MHz 300W tubi - VHF SWR Analyzer MFL208 -RTx VHF Xtal Sicrel - RTx Xtal VHF Labes Superphone. Giovanni - (VA) - tel. 0331.669674 - Mail: wZmyv@amsat.org

CEDO Rx Collins 51S-1 ottimo funzionamento e estetica a Euro 1.100,00. Accetto in parziale permuta sintoampli BSO 2200 Tandberg TR 1055, Marantz 2235B, Neckermann 821-853 e Dual CV 120. Nello · (TO) · tel. 011.6812290

CEDO valvole RTx e BF Hi-Fi serie 3-5-6-12 e numerica. Quartetti argentati ECC 81-82-83 Euro 25,00 coppia; 211 VT4C GE-RCA 130,00. 6SN7 Ph 8 Euro. Fabrizio - (LT) - tel. 347.1056627 - Mail: katia62@inwind.it

CERCO condensatore variabile Radio Marelli Coribante. Tonino - (BS) - tel. 030.3733461

CERCO decoder ERA Microreader MK2, MFJ-462B, Veltronic 162, CERCO RTx CW QRP Heathkit HW9, Tentec Argonaut 509-515, Tentec 1320-1340, SW+, Wilderness SST, MFJ Cub. Alberto - (VI) - tel. 0444.571036

CERCO Decoder ERA Microreader MK2, Vectronic 162, MFJ-462B. Tel. ore serali. Alberto - (VI) - tel. 0444.571036

CERCO Geloso, apparati, componenti, documentazione Laser - (MO) - tel. 335.5860944

CERCO Gefoso, apparati, componenti, documentazione. Laser - (MO) - tel. 335.5860944

CERCO manuale di istruzioni telefono da base Siemens Euroset 812. Domenico - (AT) - tel. 0141.968363

CERCO raccolta completa rivista "Break". Tel. ore serali. Alberto - (VI) - tel. 0444.571036

CERCO raccolta completa Riviste "Break" e "Roger". Tel. ore serali. Alberto - (VI) - tel. 0444.571036

CERCO Radiolibro Ravalico 1a 4a edizione massimo 100.000 lire. Tel. ore serali. Emilio - (BO) - tel. 051.758026

CERCO riviste per completare collezione, bollettini Amsat, VHF Communications, QST 73 Ham Radio, Strumentazione da laboratorio Service HF/VHF/UHF. Giovanni - (VA) - tel. - Mail: iw2myv@amsat.org

CERCO riviste Sistema Pratico, Sistema A, Tecnica Pratica, Radiopratica, Fascicoli sfusi, annate o anche raccolte complete. Laser - (MO) - tel. 335.5860944

CERCO riviste Sistema Pratico, Sistema A, Tecnica Pratica, Radiopratica, fascicoli sfusi, annate o anche raccolte complete. Laser - (MO) - tel. 335.5860944

CERCO RTx CW QRP: Argonaut 509-515, Heathkit HW9; Monobanda Tentec 1320-1340, SW + Wilderness SST, MFJ CUB. Tel. ore serali. Alberto - (VI) - tel. 0444.571036

CERCO Surplus RTx RV2 RV3 completi di antenne microtelefoni. Telefonare dopo le 18.00 Marco - (UD) - tel. 338.2507533

CERCO Surplus, Rx Bendix RA1B, RTx Signal-One, Command set, modulatore per Command set, alimentatore per ARC3. alimentatore per WS58MK1, Rx BC314 e BC344, Rx AR18, Rx Geloso G/208, Rx Geloso G/218 Franco - (MO) - tel. 335 5860644

CERCO Surplus Rx Bendix RA18, RTx, Signal-One, Command Set, modulatore per Command Set, alim. per ARC3, alim. per WS58MK1, modulat. per Command Set, Rx BC314 e BC344, apparati amatoriali Franco - (MO) - tel. 335.5860944

CERCO urgentemente schema elettrico amplificatore valvolare Geloso mod. G272A inoltre CERCO coppia trasf. di media frequenza 467 o 470kcs Francesco - (NA) - tel. 081.5286437

COMPRO AOR 4R3000A guasto in qualsiasi condizione. Offresi adeguata remunerazione. Domenico - (TA) - tel. - Mail: domenico.astone1@tin.it

COMPRO supporti per valvole (serie europea a vaschetta tipo tubi EFB. (Serie americana normali piedini 4/5/6 speciali tipo 13/5Z3/100TH/250TH/7158 anche se usati buono stato. (Tipi anglosassoni Octal grande per tubi AR8/ARP12. Silvano - (PI) - tel. 0587.714006

OFFRO di manuali per Rx/RTx/accessori OM e CB, riviste (molte) dagli anni 70, cataloghi, documentazione, custodie per palmari, ricaricatori base, staffe per veicolari, giradischi imperial 33/45/78 copertura plexiglass, filtri YG455/S1. Giovanni - (VA) - tel. 0331.669674 - Mail: iw2myv@amsat.org

VENDO 2 rosmetri CB anni'70-80 funzionanti vendo a 15,00 Euro cadauno. Per i suddetti materiali si accettano anche scambi alla pari o con differenza purchè trattasi di articoli radio di mio interesse. Tel. 07,00-20,00 Bruno - (LT) - tel. 348-8573331 - Mail: dimurobruno dimurobruno @tin.it

VENDO A lineare modello 26 B131 antenna Sirtel 2000. Non spedisco, zona Vicenza o limitrofe. Tel. dopo le ore 18.00 Renato - (VI) - tel. 0445.851258

VENDO A lineare modello FL2277B bande HF decametriche. Non spedisco, zona Vicenza o limitrofe. Tel. dopo le ore 18.00 Valerio - (VI) - tel. 0445.851258

VENDO a prezzi interessanti seguenti valvole: 1A7, 1H5, 6H6, 305, 6AC7, 6L7, 1N5, 14A7, PABC80, PCR80, PV83, 5687... e molte altre sigle. Richiedere lista inviando francobollo per risposta. Sconti per quantitativi. Tel. dopo 20.30 Paolo - (LI) - tel. 328.4666366 - Mail: riparbelli.paolo@katamaii.tr

VENDO a prezzi interessanti seguenti valvole: 1A7 - 1H5 - 6H6 - 6L7 - 1N5 - 1T4 - 1R5 - 1S5 - 14A7 - PABC80 - PCF80 - PY83 - 5687 - 6021 - DY87... e molte altre. Sconti per quantitativi. Tel. dopo 20.30 Paolo - (LI) - tel. 328.4666366 - Mail: riparbelli.paolo@katamail.com

VENDO a prezzi interessanti valvole: 6021, DY87, 1T4, 1S5, 1R5... e molte altre sigle. Richiedere lista inviando francobollo per risposta. Sconti per quantitativi. Tel. dopo 20.30 Paolo - (LI) - tel. 328.4666366 - Mail: riparbelli.paolo@katamail.it

VENDO a prezzi modici il seguente materiale: 15 cassetti di accordo che erano montati su BC610 per recupero mater., oscill. Kiusujmod cos 5020 e altri 3 oscill. da controllare. Per il prezzo tel. ore pasti. Massimo - (AN) - tel. 0575.998168 - Mali: iennyte@libero.it

VENDO a prezzi modici il seguente materiale: alcune valvole di ricambio, trasmettilore BC191 ottimo stato ma privo di valvole con 3 cassetti di accordo, modulatore 614E. Per il prezzo tel. ore pasti. Massimo - (AN) - tel. 0575.998168 - Mail: iennyte@libero.it

VENDO a prezzi modici il seguente materiale: BC342 completo guasto, BC312N funzionante, BC312J funzionante alim. autocostruito, BC348 completo di alim. e altop. funzionante, ricev. da carroarmato americano 2a Guerra funzionante. Tel. ore pasti Massimo - (AN) - tel. 0575.998168 - Mail: jenny-te@libero.it

VENDO accordatore d'antenna Veltronics UC300 300W 145 euro. Antenna Yagi Tagra AM15 buone condizioni 150 Euro. Dipoto rotativo 18/24MHz 55 Euro. Denni - (BO) - tel. 051 944946

VENDO alimentatore da laboratorio Isotech IPS 303 0-30V 0-3A, monitor computer piatto Samsung Syncmaster 530 TFT. Danilo - (MI) - tel. 02.9307462 - Mail: danilo.casati@libero.it

VENDO altoparlanti Pro: Woofer JBL 2220 (Alinco) 38 cm. 101dB/1m/1W, Euro 600 la coppia; Tweeter a tromba (Alinco) JBL 2405, 105dB/1m/1W Euro 40 a coppia. Roberto - (AL) - tel. 0142.451654

VENDO amplificatore CTE 777 Plus NF nuovo 100,00 Euro. ANT USA professionale Quad 430 Euro 80,00. Anche vari ROS/Watt Claudio - (RM) - tel. 06.4958394 - Mail: acusa@tin.it

VENDO Amplificatore di potenza nuovo a stato solido in guida d'onda per 24GHz power out 800mW - Gain 30dB Euro 250. Mauro - (TO) - tel. 335.8350456 - Mail: mauott@lastampa.it

VENDO Amplificatore Lineare CB Zetagi mod.BV131 valvolare 70W am e 140 ssb usato pochissimo vendo a 40,00 Euro. Tel. 07,00-20,00 Bruno - (LT) - tel. 348-8573331 - Mail: dimuro-bruno.dimurobruno@tin.it

VENDO apparati Geloso mod.: g215, g225, g226. Sono in buone condizioni sia elettriche che estetiche. Claudio - (B0) - tel.

VENDO Cam Skycrypt Euro 75. Cam leecrypt blu Euro 95. Cam Matrix Euro 80. Decoder ricezione film adulti e calcio in diretta Euro 220. Card ufficiale SCT Euro 149. Bbbb - (B0) - tel. 320.2361230

VENDO componenti elettronici nuovi come resistenze, transistor, integrati 1m, diodi 1N4148, ponti di diodi, morsettiere, tusibili, relais ecc. vendesi a prezzo di realizzo. Su richiesta si invia lista del materiale Bbbbb - (BO) - tel. 333.9693362 -Mail: marmes@freemail.it

VENDO Convertitore RF 10±10,5GHz in 1000±1500MHzout, Euro 90. Antenna Log periodica 22 el., 1000±2000MHz, 9±11dB, Euro 40. Bbbb - (B0) - tel. 348.7212615

VENDO Convertitore RF $10 \div 10,5$ GHzin, $1000 \div 1500$ MHzout Euro 90,00. Antenna logperiodica 22 el., $1000 \div 2000$ MHz, $9 \div 11$ dB, Euro 40,00. Bbbb - (B0) - tel.

VENDO Corso TVC della SRE TVC2A con materiali e oscilloscopio Euro 100,00. Tel. ore serali. Vittorio - (FI) - tel. 055.2577833

VENDO CT 1600 RTx 140MHz 150MHz e TH 25 at Kenwood RTx 140MHz 170MHz completi di pacco batterie e caricabatteria. Tutto a Euro 150,00 escluso spese di spedizione. Telefonare ore pasti. Si esaminano anche cambi Rossano -(PI) - tel. 340,7408452

VENDO Decoder Sat digitale Humax IRC1 5400 Allcam Euro 389. Nokia 9500 Dbox Allcam Euro 199. Nextvawe Suc 2200

SYS1000

Sistema completo per ricezione e decodifica da satelliti METEOSAT, NOAA e Meteor





Ricevitore a sintesi da 130 a 139 MHz Decodifica dati gestita da microprocessore. Programma per PC in ambiente Windows. Gestione automatica di Meteosat e Polari. Dialogo con PC tramite seriale RS232. Alimentazione 15 / 18 volt cc o ca.

METEOSAT: ricezione in tempo reale, decodifica stringa digitale, maschere di colore, zoom, cancellazione automatica vecchie immagini, creazioe animazioni.

POLARI: scanner su canali, scanner su frequenze.

Ricezione automatica senza operatore con salvataggio in formato BMP.



Dettagli e prezzi in Internet http://www.roy1.com

Fontana Roberto Software - Str. Ricchiardo 21 - 10040 Cumiana (TO) tel. e fax 011 9058124 e-mail sys2000@tiscalinet.it

Allcam Euro 189. Cam Magic Euro 89. Bbbb - (B0) - tel. 320.2361230

VENDO Frequenzimetro 5343A, 0,01-26.5GHz opt. 001-011 (High stab+HPIB) Euro 1500,00. Mauro - (TO) - tel. 335.8350456 - Mail: mauroottaviani@tiscali.it

VENDO frequenzimetro 5343A 0.01-26,5GHz opt.001-11 (High stab+HPIB) Euro 1500 Mauro - (TO) - tel. 335.8350456 - Mail: mauroottaviani@tiscali.it

VENDO Frequenzimetro HP5328B opt. 010-011 (High stab+HPIB) range 0-900MHz Euro 350. Spectrum Analizer HP141+8551+8552B Euro 1500. Spectrum Analyzer 8569B + valigetta mixer fino a 40GHz. Euro 5500 Mauro - (TO) - tel. 335.8350456 - Mail: mauroottaviani@tiscali.it

VENDO G541 con bobina 30 Euro, Philips RK14 a 50 Euro, Telefunken 201 TS a 50 Euro; Geloso G3330 Rx onde medie, FM, suono canali TV, del 1964 a 50 Euro. Filippo - (BZ) - tel. 0471.910068

VENDO generatore Sweep HP8350B + cassetto RF HP83545A freq. 5,9 - 12,4GHz max pwr out 50mW (+17dBm) Euro 1400. Tutti gli strumenti sono perfetti. Mauro - (TO) - tel. 335.8350456 - Mail: mauroottaviani@tiscali.it

VENDO generatore Sweep HP8350B + cassetto RF HP83545A freq. 5,9-12,4GHz max pwr out 50mW (+17dBm) Euro 1400. Mauro - (TO) - tel. 335.8350456 - Mail: mauroottaviani@tiscali.it

VENDO Generatore Sweep HP862C in colori nuovi + plug HP86290B freq. 2-18,6GHz 10d8m Euro 900. Generat. Sweep HP8350 + cassetto RF HP83545A freq. 5,9-12,4GHz max pwr out 50mW (+17dBm) Euro 1400. Mauro - (TO) - tel. 335.8350456 - Mail: mauott@lastampa.it

VENDO Grundig tipo 92A7 6 valvole OL OM OC FM fono 40,00 Euro. Filippo - (BZ) - tel. 0471.910068

VENDO i seguenti apparecchi a valvole Mivar mod. Samar 6 valvole OL OC OM FM TV fono 45,00 Euro. Filippo - (BZ) - tel. 0471.910068

VENDO in kit ricevitore dedicato banda amatoriale 40 mt, ottime prestazioni, completo di tutti i componenti, circuiti stampati e istruzioni di montaggio, Euro 95,00 più spese postali. Stefano - (FI) - tel. 055.711555

VENDO lineare CB Norge 150W a valvola Euro 80,00. CB portatile Alan 38 4 watt AM 40 ch usato 2 volte per manifestaz. sportiva Rally Euro 50,00. Regalo antenna Colibri 27 auto per tutto II blocco. Roberto - (BO) - tel. - Mail: robivise@yahoo.it

VENDO Magnetic Longwire Balun antenna completa e mai installata (ancora imballata) a 40,00 Euro comprese spese spedizione. Ideale per il radioascolto da 2 a 30MHz. Telefonare ore 19÷22 Riccardo - (PV) - tel. 0382.490139

VENDO manuali per Rx Tx e Strumentazione USA 1939/1970 Tullio - (UD) - tel. 0432.520121

VENDO Microfono da base anni 1970 Made Usa della Conrac Corporation model 254Hc nuovo scatolato con garanzie originali Euro 155,00. Tel. ore 17+20 Angelo - (LU) - tel. 0584 407285

VENDD Microfono Leson da tavolo anni'70 preamplificato tipo Turner+2 colore celeste perfettamente funzionante vendo a 30,00 Euro. Bruno - (LT) - tel. 348-8573331 - Mail: dimuro-bruno dimurobruno (din il

VENDO Midland base d'epoca 13-877 perfetto Euro 80. Preampliantenna Zetagi Euro 30. Preampli Play Kits da rev. Euro 15. Premicro + echo RMS Euro 30. In blocco Euro 140.



Paolo - (LI) - tel. 328.4666366 - Mail: riparbelli.paolo@kata-mail.it

VENDO Midland base d'epoca 13-877 perfetto Euro 80,00. Preampliantenna Zetagi Euro 30,00. Preampli Play Kits da rev. Euro 15,00. Premicro + echo RMS Euro 30,00. In blocco Euro 140,00. Paolo - (BO) - tel. - Mail: riparbelli.paolo@katamail.it

VENDO Midrange JBL 2105 Euro 350 la coppia; Tweeter JBL LE 25,2 Euro 150 la coppia; Tweeter Fostex FT 20H a tromba Euro 120 la coppia, oscilloscopio a valvole Scuola Radio Elettr. funzionante Euro 50. Roberto - (AL) - tel. 0142.451654

VENDO Misuratore autom. cifra di rumore Ailtech 7310 - IF 30MHz Euro 250. Eventualm. disp. testina fino a 10GHz. Frequenzim. HP5328B opt. 010-011 (High stab+HPIB) range 0-900MHz Euro 350. Spectrum Analizer HP141 + 8555A + 8552B Euro 1500. Mauro - (TO) - tel. 335.8350456 - Mail: mauroottaviani@tiscali.it

VENDO Misuratore autom. cifra di rumore Ailtech 7310 - IF 30MHz Euro 250 - idem ma con meter difettoso Euro 150. Eventualm. disp. testina fino a 10GHz. Frequenz. HP5328B opt. 010-011 (High stab+HPIB) range 0-900MHz Euro 350. Mauro - (TO) - tel. 335.3350456 - Mail: mauott@lastampa.it

VENDO Misuratore automatico cifra di rumore Ailtech 7310 -IF 30MHz Euro 250. Eventualmente disponibile testina fino a 10GHz. Mauro - (TO) - tel. 335.8350456 - Mail: mauroottavianitătiscali it

VENDO moiti cataloghi listini libri riviste invio gratuitamente nota. Tel. ore 17÷20 Angelo - (LU) - tel. 0584.407285

VENDO Multimetro a lettura analogica Hickok 1604M con sonda originale 300MHz impedenza ingresso 10+20M? Euro 100,00. Tel. ore 17+20 Angelo - (LU) - tel. 0584.407285

VENDO o SCAMBIO con materiale elettronico collezione completa Nuova Elettronica. Telefonare ore pasti. Giorgio - (FI) tel. 055.6821059 - Mail: giorgiobors@tin.it VENDO oscilloscopio Lecroy 9400A M75 MH-FFT manuale e 2 sonde. Euro 850 trattabili Gianni - (BO) - tel. 335.8046006 - Mail: airzanelii@iol.it

VENDO Oscilloscopio Tek 502A; TS323UR; I-177/B + MX -949; Wavemeter Canadian Class D: Dynamotor RBM nuovo. Dynamotor PE94/BC624-625. Tullio - (UD) - tel. 0432.520151

VENDO Philips mod. BI420A 5 valvole, occhio magico 4 ohm 20C, Euro 100,00. Philips BI 201 U del 1950, Euro 50,00. Filippo - (BZ) - tel. 0471.910068

VENDO Power ampl. nuovo a stato solido in guida d'onda per 24GHz power out 800mW - Gain 30dB Euro 250. Mauro - (TO) - tel. 335.8350456 - Mail: mauroottaviani@tiscali.it

VENDO quantitativo valvole americane ed europee. Richiedere lista inviando francobollo per risposta. Paolo - (BO) - tel. - Mail: riparbelli.paolo@katamail.it

VENDO quantitativo valvole americane ed europee. Richiedere lista inviando francobollo per risposta. Paolo - (LI) - tel. 328.466366 - Mail: riparbelli.paolo@katamail.it

VENDO R-18, BC342, SCR506, Tx T-GF 50/20, Rx R50A, RR1A, Rx Telefunken-Gonio, sestante aeronautico inglese, SCR625, RTx Soccorso Mare, Generatore R.F. Metrad in cassa legno, Ondametro General Radio completo in cassa legno. Accordi ore serali. Ermanno - (VA) - tel. 338.8997690

VENDO radio Minerva tre valvole due bande in buone condizione completa ma non provata Euro 60,00. Telefonare ore 19.00. Stefano - (SI) - tel. 0577.41714

VENDO Radio rivista 6 annate dal 1997 al 2002. Solo in blocco Euro 75,00. Spedisco. Sergio - (GE) - tel. 0185.720868

VENDO rarità: telefono Siemens da parete in bachelite nera anni 1936-1940 originale in ogni sua parte, funzionamento ed estetica OK Euro 100,00. Tel. 17±20 Angelo - (LU) - tel. 0584 407285 VENDO registratori a bobine Geloso G255/S con micro a 75 Euro con micro e valigetta a 60 Euro. G681 con micro, bobina, valigia a 75 Euro. Filippo - (BZ) - tel. 0471.910068

VENDO ricevitore Icom ICR7000 25 2000MHz AM FM SSB. Domenico - (AT) - tel. 0141.968363

VENDO Ricevitore scanner modello DJ-X 1D F.2-905MHz. Non spedisco, zona Vicenza o limitrofe. Tel. dopo le ore 18.00 Renato - (VI) - tel. 0445.851258

VENDO ricevitore Scanner Uniden 860 XIt. Domenico - (AT) - tel. 0141.968363

VENDO ricevitori Siemens E311 b/b; Hallicrafters SX22, SX2 8 Tullio - (UD) - tel. 0432.520151

VENDO ricevitori Sony ICF SW 7600G completo di aliment. originale e amplificatore d'antenna attivo Sony AN-102. Tutto come nuovo a 200 Euro. Sergio - (TO) - tel. 011.364257

VENDO Riviste di elettronica annate dal 1972 al 1980. Domenico - (OR) - tel. 0783.215034

VENDO Rosmetro, wattmetro modello Revex 519W (200W - 2kW - 5kW). Non spedisco, zona Vicenza o limitrofe. Tel. dopo le ore 18.00 Renato - (VI) - tel. 0445.851258

VENDO Rtx CB 23 Canali da base con orologio alim 220v da collezione solo AM modelli SOMMERKAMP e INNO-HIT CB 624 vendo a 50,00 Euro cad. Tel. 07,00-20,00 Bruno - (LT) - tel. 348-8573331 - Mail: dimurobruno dimurobruno €tin. it

VENDO Rtx C8 40 Canali veicolare GUARRANTEE D4000 AM-SSB vendo a 50,00 Euro. Per i suddetti materiali si accettano anche scambi alla pari o con differenza purchè trattasi di articoli radio di mio interesse. Tel. 07,00-20,00 Bruno - (LT) - tel. 348-8573331 - Māii: dimurobruno dimurobruno @tin.it

VENDO RTx CB Lafayette Hurricane, quarzi canali CB, Lineare CB 300W, basetta 120ch per Springfield - Ground Plane CB. Giovanni - (VA) - tel. 0331.669674

VENDO RTx CB omologato Alan 88S 100 canali AM FM SSB. Domenico - (AT) - tel. 0141.968363

VENDO Rtx Civile palmare Lafayette Mountain omogolato 70 Mhz (66-88) a vfo o a canali completo di tone squelch, custodia morbida,imballo e mauale vendo a 150,00 Euro. Tel. 07,00-20,00 Bruno - (LT) - tel. 348-8573331 - Mail: dimuro-bruno.dimurobruno@tin.it

VENDO RTx Kenwood TS140S AM CW SSB FM copertura continua 10 160 metri perfetto con manuale. Euro 300,00. Accordatore d'antenna Kenwood AT230 Euro 150,00. Aliment. Microset PTS125 13,8V 25A Euro 100,00. In blocco Euro 500,00 Luigi - (NU) - tel. 329,0111480

VENDO RTx palmare 140 170 FM con scanner 25 950MHz Icom IC2SRE, Domenico - (Ai) - tel. 0141.968363

VENDO RTx Sommerkamp 277B in buone condizioni Rx Drake 2B perfettamente funzionante e in buone condizioni RTx Kenwood mod. T5 140S in ottime condizioni Enzo - (MI) - tel. 039.6902707

VENDO RTx veicolare bibanda Full Duplex Icom 2350. Domenico - (AT) - tel. 0141.968363

VENDO RTx veicolare FM144 148 7800. Domenico - (AT) - tel. 0141.968363

VENDO RTx veicolare omologato CB Alan 88S AM FM SSB. Domenico - (AT) - tel. 0141.968363

VENDO Rtx Vhf-FM 24 canali quarzati da base ICOM IC-21 da collezione alim.220v vendo a 100,00 Euro. Tel. 07,00-20,00 Bruno - (LT) - tel. 348-8573331 - Mail: dimurobruno.dimurobruno@tin.it

VENDO Rx 25 2000MHz AM FM FMW SSB Icom ICR 7000. Domenico - (AT) - tel. 0141.968363



VENDO Rx Grundig Satellit 3000 manca di alcune manopole funzionante in buono stato Euro 100,00 rarità. Tel. ore 17+20 Angelo - (LU) - tel. 0584.407285

VENDO Rx Hallicrafters S-53, N. 8 valvole da 0,540÷31MHz, 48÷54MHz in n. 5 bande Euro 250,00. Tel. ore 17÷20 Angelo - (LU) - tel. 0584.407285

VENDO Rx Scanner Bearcat Uniden UBC860XLT. Domenico - (AT) - tel. 0141.968363

VENDO Rx Tx R107T dig. MHz 20-60 completo di accessori 120,00 Euro, alim. per detto 40,00 Euro GRC9 perfetta con ACC e AL 150,00 Euro. Claudio - (RM) - tel. 06.4958394 - Maii: afousa@fin.it

VENDO Simula telefonico 100 Euro. Automodello elettrico Kyosho completa telecomando 4 batterie + caricatore autom. Euro 200. Denni - (BO) - tel. 051.944946

VENDO sistema altoparlanti JBL Studio Monitor 4430, 93dB/1m/1W Sistema Bass Reflex, medio acuti a tromba Euro 4000. Roberto - (AL) - tel. 0142.451654

VENDO Spectrum Analizer 8569B + valigetta mixer fino a 40GHz Euro 5500. Tutti gli strumenti sono perfetti. Power ampli. nuovo a stato solido in guida d'onda per 24GHz power out 800mW - Gain 30dB Euro 250 Mauro - (TO) - tel. 335.8350456 - Mail: mauroottaviani@tiscali.it

VENDO Surplus vario, apparati e componenti, chiedere lista Laser - (MO) - tel. 335.5860944

VENDO Surplus vario, apparati e componenti, chiedere lista. Laser - (MO) - tel. 335.5860944

VENDO Surplus vario, apparati e componenti, chiedere lista. Franco - (MO) - tel. 335,5860944

VENDO tasto elettr. MSK5, produz, commerc. con chiave, alim. rete, monitor incorporati. Manipola tutti i tipi di RTx. Colore grigio perla. Nuovo con manuale. Euro 150,00. Spedisco Sergio - (GE) - tel. 0185.720868

VENDO telaietti VHF/UHF semi-professionali, Rx Sat Winstec 3000ch, transverter Toky 50MHz/HF, custodie per palmari,

lineari UHF Daiwa, lineare VHF R50. Giovanni - (VA) - tel. 0331 669674

VENDO Telefono Siemens da parete in bachelite nera anni 1936-40, funzionamento ed estetica OK Euro 100,00. Tel. ore 17-20 Angelo - (LU) - tel. 0584.407285

VENDO Telescrivente Teletype 220V con manuale e carta. Tel. ore 20. Roberto - (TO) - tel. 011.9189928

VENDO Tuner AM/FM Sanyo FMT 251k, mobile legno - giradischi Imperial 33/45/78 giri copertura plexyglass, cavità 10GHz. Giovanni - (VA) - tel. 0331.669674

VENDO Tx Audio Video ATV AM/FM PLL banda 250÷6000MHz, 20mW±10mW, Euro 180; banda 9÷12GHz, 10mW, Euro 250. Rx A/V ATV FM banda 850÷2100MHz, alim. 12V Euro 160. Bbbb - (BO) - tel. 348.7212615

VENDO Tx audio video ATV AM/FM PLL banda 250-600MHz, 20mW÷10mW, Euro 180,00. Banda 9÷12GHz, 10mW, Euro 250,00. Rx AV ATV FM banda 850-2100MHz, alim. 12V Euro 160,00. Bbbbb - (BO) - tel. 348.7212615

VENDO URV Durchgangskopf 10V 1kHz-900MHz 50? BN10914-2-50. Ermanno - (VA) - tel. 338.8997690

VENDO valvole KT88 GEC, quartetto 6L6G nuove, EF86 Mullard, 2 ECC88 Mullard, tastiere per computer, gruppo continuo. Danilo - (MI) - tel. 02.9307462 - Mail: danilo.casati@libero.it

VENDO VHF-FM IC28A (130,00 Euro); FT21RH (180,00 Euro) confezione origin. Schemi. Rack per grossi ampli RF/BF h=67, l=50; p=56cm (70,00Euro). Gruppo per Geloso 2620A 6 bande HF-OM per Rx G4/214 con CV, scala, schemi. Te. ore 20 Roberto - (TO) - tel. 011.9189928

VENDO VHF-UHF Monitoring Receiver tipo Esum BN15076 Plug-in 25-230, 160-470, 470-900MHz Rohde Schwarz, manuale. Grid-dip 3 teste sintonia copertura continua da 0,1 a 940MHz, manuali. Ermanno - (VA) - tel. 338.8997690

VENDO Voltmetro elettronico analogico VTVM 1001 Chinaglia 7 portate AC-DC ohm da 1,5/500VI ohm 0,2 - ohm -

CALENDARIO MOSTRE Radiantismo & C.

NOVEMBRE

- 29-30 Pescara XXXVIII Mostra Mercato del Radioamatore
- 29-30 Verona 32.o Elettro Expo
- 29-30 Bologna Militaria Tel. 051.461100

DICEMBRE

- 6 Castagnole M.to (AT) "La radio sotto la neve" Mostra/scambio. Info: 333.6147723 solo ore serali
- 6-7-8 Forli 19.a edizione Grande Fiera dell'Elettronica

Forlì - Mostra mercato di Militaria

- 13-14 Civitanova Marche (MC) XVII ed.
- 13-14 Terni Expo 1.a Mostra mercato
- 20-21 Genova 23° MARC

Inviate le vostre segnalazioni per le date delle manifestazioni del prossimo anno 2004 a:

Cinzia Veronesi
redazione Elettronica Flash
via dell'Arcoveggio 118/2
40129 BOLOGNA
elettronicaflash@elettronicaflash.it

A1000Mohm funzione e estetica OK Euro 100,00. Tel. ore 17÷20 Angelo - (LU) - tel. 0584.407285

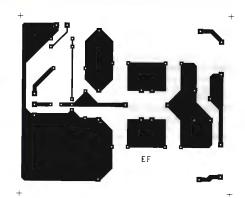
VENDO Wega mod. 119 5 valvole OL OM OC FM TA 75,00 Euro. Filippo - (BZ) - tel. 0471.910068

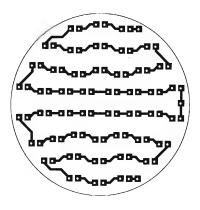
centinaia di annunci Online su: www.elettronicaflash.it/mercatino/

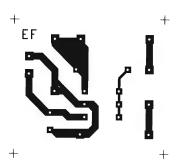
			Abbonato: Sì □ No
A.P	Città	Tel n°	E-mail
Oltre che per la s	suddetta finalità il trattamenta potrà	l'esclusivo adempimento della pubblicazione 675/96 sulla tutela dei dati personali; essere effettuato anche tramite informazione	Per presa visione ed espresso consenso (firma)
Potranno essere e	te il sita Internet www.elettronicaflash esercitati i diritti di cui all'art. 13 del ttamento è lo Studio Allen Goodman S	la Legge 675/96;	
Potranno essere e Il titolare del trat	esercitati i diritti di cui all'art. 13 del ttamento è lo Studio Allen Goodman S	la Legge 675/96;	s □ Valvole □ Apparati CB □ Altro Riv. n°
Potranno essere e I titolare del trat	esercitati i diritti di cui all'art. 13 del ttamento è lo Studio Allen Goodman S	la Legge 675/96; .r.l.u.	S □ Valvole □ Apparati CB □ Altro Riv. n°
Potranno essere e I titolare del trat	esercitati i diritti di cui all'art. 13 del ttamento è lo Studio Allen Goodman S	la Legge 675/96; .r.l.u.	S □ Valvole □ Apparati CB □ Altro Riv. n°
otranno essere e I titolare del trat	esercitati i diritti di cui all'art. 13 del ttamento è lo Studio Allen Goodman S	la Legge 675/96; .r.l.u.	S Valvole Apparati CB Altro Riv. n°
otranno essere e I titolare del trat	esercitati i diritti di cui all'art. 13 del ttamento è lo Studio Allen Goodman S	la Legge 675/96; .r.l.u.	s
Potranno essere e I titolare del trat	esercitati i diritti di cui all'art. 13 del ttamento è lo Studio Allen Goodman S	la Legge 675/96; .r.l.u.	s



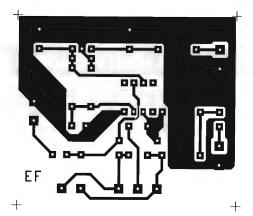
ALIMENTATORE LASER A RUBINO



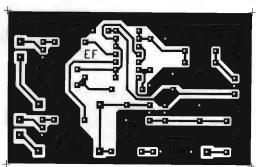




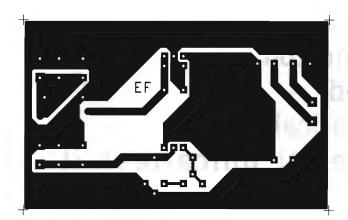
LAMPADE A 230V A LED BIANCHI



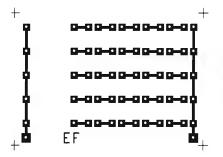
RINFORZO ALLE NOTE ALTE



RIPETITORE DI TELECOMANDO

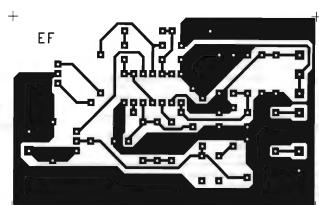


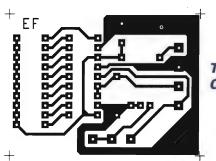
DUPLICATORE DI DIAPOSITIVE: ALIMENTATORE



DUPLICATORE DI DIAPOSITIVE: MATRICE DIODI LED

MINIALLARME PER PORTA





TERMOMETRO
CON LM3914



Indice degli articoli usciti sulla rivista nell'anno 2003 in forma cartacea ed in forma digitale scaricabile sul sito web www.elettronicaflash.it

Automobilistica

227 - mag pag. 83	Ampliauto BTL a componenti discreti Amplificatore alimentato a 12V che eroga 18W su 4ohm e 30W su 2ohm No problem
229 - lug/ago pag. 98	Amplificatore stereo 100W alimentato a 12V per uso PA mobile No problem
224 - feb pag. 62	Antifurto veicolare con sensore ad impatto Andrea Dini
225 - mar pag. 87	Caricabatteria automatico per elementi 12V per auto No problem
223 - gen pag. 82	Caricabatteria moto e auto No problem
224 - feb pag. 88	Dimmer per strumentazione e luci interne dell'au- tomobile Utilizza gli integrati L9830A e L9610C No problem
232 - nov pag. 63	Il segreto del Principe Applicazione di un'interfaccia di dialogo a rete neurale Antonio Melucci
223 - gen pag. 80	Luce di cortesia per auto proporzionale No problem
223 - gen pag. 17	Luci bip Circuito di avvertimento luci per motocicli Daniele Cappa
232 - nov pag. 30	Mezze luci mezze accese Accensione automatica fari anabbaglianti Gi Nesi
225 - mar pag. 5	Proiettori allo xeno per automobile Come utilizzare sull'auto proiettori tipo HID Andrea Dini
226 - apr pag. 82	Salva alogene per auto Circuito di protezione delle lampade alogene No problem
230 - set pag. 25	Scricciolo Il beffardo antifurto per auto d'epoca Giorgio Taramasso
227 - mag	Spia per luci auto

Circuito indicatore dell'accensione delle luci anabba-

223 - gen pag. 74	Strobo-tester a diodi led per motori a scoppio Strumento per la regolazione dell'anticipo di accensio- ne in vecchi motori Marco Lento
226 - apr pag. 80	TA7414A Preamplificatore per auto con doppio operazionale <i>No problem</i>
227 - mag pag. 24	Un computer per il piccolo principe Ovvero un'applicazione automobilistica di un DAST Antonio Melucci
225 - mar pag. 85	Voltmetro per auto a led No problem

Componenti

No problem

pag. 94

ART COLUMN TO SERVICE STATE OF THE SERVICE STATE OF	
229 - lug/ago	Amplistereo per hi-fi domestico 30w+30w con TDA 1521
pag. 92	No problem
228 - giu pag. 5	Attuatori passo passo - Prima parte Note teoriche ed applicazioni pratiche come introdu- zione al nuovo corso sui passo-passo Ferdinando Negrin

229 - lug/ago Amplificatore cuffie stereo con NE5534

	i erumanuo iveynii
229 - lug/ago pag. 28	Attuatori passo passo - Seconda parte Note teoriche e applicazioni pratiche Ferdinando Negrin
230 - set pag. 65	Attuatori passo passo - Terza parte Note teoriche ed applicazioni pratiche Ferdinando Negrin
231 - ott pag. 83	Attuatori passo passo - Quarta parte Note teoriche ed applicazioni pratiche Ferdinando Negrin
233 - dic pag. 71	Attuatori passo passo - Quinta parte Note teoriche ed applicazioni pratiche Ferdinando Negrin

WEB - nov	Come calcolare i filtri Collins Mario Held	
230 - set pag. 21	Filtri attivi con operazionali Claudio Viccione	

224 - feb	Generatori di riferimento
pag. 71	Descrizione del principali generatori di tensione di rife- rimento
	Δlherto Paníciori

pag. 69

glianti Giorgio Terenzi

227 - mag pag. 10	I rettificatori sincroni danno il benservito ai diodi Nuovi circuiti di rettificazione Giovanni Vittorio Pallottino	230 - set pag. 17	Interfaccia SSTV PCs Migliorie a interfacce SSTV PCs per la sicurezza dei vostri apparati
231 - ott pag. 79	La valvola bigriglia Storia, teoria e tecnica del tetrodo a griglia di campo che ha segnato un'epoca nell'evoluzione della radio	225 - mar pag. 16	Carlo Sarti Interfaccia SSTV (sound blaster) Carlo Sarti
225 - mar	Umberio Fraticelli Le batterie litio-ion ricaricabili	WEB - ott	Lab6 per Win Fulvio Muggia
pag. 14	Intrduzione e storia di questo nuovo tipo di batteria Rodolfo Parisio	228 - giu	Misuratore di campo elettromagnetico con Micro Cap 7 - Prima parte
WEB - nov	Quando è necessario sostituire una valvola Tabella di equivalenze tra valvole europee e americane Ivano Bonizzoni	pag. 32	Strumento progettato in parallelo al corso di apprendi- mento dei metodi di simulazione Alberto Bagnasco
224 - feb pag. 67	Recensione. Electronic Market Catalogo GBC Redazione	229 - lug/ago pag. 86	Misuratore di campo elettromagnetico con Micro Cap 7 - Seconda parte Dalla teoria alle simulazioni vere e proprie Alberto Bagnasco
230 - set pag. 83	STK 4048 No problem	231 - ott	Misuratore di campo elettromagnetico con Micro
226 - apr pag. 80	TA7414A Preamplificatore per auto con doppio operazionale No problem	pag. 70	Cap 7 - Terza parte Simulazioni nel dominio del tempo: le "transient simulations" Alberto Bagnasco
233 - dic pag. 88	Termometro con LM3914 No problem	232 - nov	Misuratore di campo elettromagnetico con Micro Cap 7 - Quarta parte
226 - apr	Tronik's	pag. 23	Conclusione della carrellata sui motori di simulazione Alberto Bagnasco
pag. 78	Catalogo di apparati disponibile su Internet o cd-rom Redazione	233 - dic	Misuratore di campo elettromagnetico con Micro Cap 7 - Quinta parte
Digita	le	pag. 28	Prosegue il corso su Micro cap 7 Alberto Bagnasco
225 - mar pag. 33	Amplificatore stereo per computer autoalimentato Andrea Dini	230 - set pag. 12	Pochi Euro per un pc Come assemblare un pc perfettamente funzionante e performante
226 - apr	Architettura dell'informazione per il World Wide Web		Danilo Larizza
pag. 78 231 - ott pag. 11	Assembliamo il nostro pc Istruzioni dettagliate per l'assemblaggio del nostro pc	229 - lug/ag c pag. 78	De Recensione. Circuiti stampati 2.3 Presentazione della nuova release del software di progettazione Redazione
1-3	con materiale acquistato in fiera Danilo Larizza	223 - gen	Recensione. Content management: una nuova
225 - mar pag. 11	Digital Radio Mondiale Nuovo sistema di radiodiffusione AM digitale per l'a- scolto in onde corte Carlo Bianconi	pag. 78	professione Come progettare, produrre e gestire i contenuti per il Web Giovanni Vittorio Pallottino
233 - dic pag. 35	Duplicatore di diapositive e pellicole a LED bianchi Utile accessorio delle fotocamere digitali per la ripro- duzione effettuata con scanner economici	227 - mag pag. 73	Rete fai-da-te ABC per la costruzione di una rete LAN Danilo Larizza
229 - lug/ag o pag. 17	Andrea Dini Echolink Dalla Calabria alla California con un palmarino da 1W attraverso il sistema Voice Over Internet Protocol	233 - dic pag. 5	Simulatore hardware per µcontrollori - Parte prima Inizio alla programmazione in linguaggio assembler dei processori PIC con un insieme organico di circuiti per la simulazione di programmi complessi Angelo Brustia
233 - dic pag. 65	Pacciamo DX con il pc Qualche suggerimento a chi vuole spedire attraverso l'etere files dal proprio pc	232 - nov pag. 84	Tester per RJ45 Circuito di test per reti Ethernet o LAN No problem
	Danilo Larizza Frequenzimetro, voltmetro e induttanzimetro	226 - арг рад. 78	Tronik's Catalogo di apparati disponibile su Internet o cd-rom <i>Redazione</i>
pag. 14	per pc Circuito che permette di effettuare misurazioni di ten- sione, frequenza e induttanza attraverso un program- ma per pc Ettore Tramonti	227 - mag pag. 24	Un computer per il piccolo principe Ovvero un'applicazione automobilistica di un DAST Antonio Melucci
225 - m ar pag. 60	l programmi di simulazione Alberto Bagnasco	228 - giu pag. 23	VIA EPIA Mainboard Cablaggio di una piccola scheda madre per pc al altissimo livello di integrazione Danilo Larizza
228 - gi u pag. 63	Il digitiere Come interfacciare le schede audio per il PC a impian- ti stereo e audio/video senza (troppi) problemi di rumo- re e interferenze Giorgio Taramasso	232 - nov pag. 4	Wardriving, o la pirateria a 2,4GHz! Come si può interferire nelle reti wireless e come difenderci Danilo Larizza



226 - apr	O Webbit 2003 Danilo Larizza	231 - ott pag. 5	Le mie bici elettriche - Prima parte Applichiamo un motore elettrico alla bicicletta Daniele Cappa
pag. 14	WLAN in pratica Pochi componenti e la rete wireless è fatta!!! Danilo Larizza	232 - nov pag. 34	Le mie bici elettriche - Seconda parte Applichiamo un motore elettrico alla bicicletta Daniele Cappa
225 - mar pag. 18	WLAN Wireless Local Area Network Breve panoramica sulle tecnologie di rete wireless Danilo Larizza	230 - set pag. 79	Luce strobo di potenza No problem
Dome	stica	225 - mar pag. 85	Minipsicoluci a tre canali No problem
233 - dic pag. 90	Alimentatore per laser a rubino No problem	228 - giu pag. 13	Ricetrasmettitore ultrasonico Circuito per il controllo di ambienti sigillanti per ev denziare fughe di calore
233 - dic pag. 89	Allarme per porta No problem		Andrea Dini
229 - lug/ago pag. 92	Amplistereo per hi-fi domestico 30w+30w con TDA 1521 No problem	227 - mag pag. 83	Rilassatore a grillo Circuito che emette un suono simile al grillo con effe to rilassante No problem
225 - mar pag. 22	Antifurto elettrico Antifurto che non richiede allacciamento alla rete elettrica	233 - dic pag. 93	Ripetitore di telecomando No problem
	Daniele Cappa	229 - lug/ago pag. 100	o Sirena elettronica No problem
229 - Iug/ago pag. 85	Antifurto elettrico - Aggiornamento Antifurto che non richiede allacciamento alla rete elettrica Daniele Cappa	232 - nov pag. 83	Supersirena No problem
228 - giu pag. 84	Antifurto per abitazione	WEB - lug/ago	Temporizzatore plafoniera Marco Lento
226 - a pr pag. 81	No problem Bistabile 220V Circuito elettronico che sostituisce i vecchi relé bista-	WEB - ott	Termodigit, ovvero termometro digitale a doppie lettura Walter Narcisi
	bili No problem	233 - dic pag. 88	Termometro con LM3914 No problem
229 - lug/ago 0ag. 96	Caricabatteria automatico per anti black-out No problem	229 - lug/ago	Un antifurto da un cellulare
232 - nov pag. 77	Caricabatterie multiplo per pile a 9V (8,4) NiCd Walter De Sieno	pag. 79	Vecchio cellulare trasformato in teleavviso Daniele Cappa
2 29 - lug/ago	Circuito anti black-out 220V/12V per inverter com- merciali	Elettr	onica generale
pag. 97	No problem	227 - mag pag. 77	Alimentatore per preamplificatori
223 - gen 0ag. 35	Computer parlante sì, ma a modo mio Gadget con interfaccia vocale Antonio Melucci	230 - set pag. 82	Alimentatore switching da 6Vcc a 2,5V duali 3A No problem
223 - gen pag. 79	Crepuscolare 220V con TDA 1024 No problem	224 - feb pag. 62	Antifurto veicolare con sensore ad impatto Andrea Dini
231 - ott pag. 35	Ecointerruttore Interruttore ecologico che elimina la tensione di rete sui conduttori in assenza di carico Andrea Dini	228 - giu pag. 5	Attuatori passo passo - Prima parte Note teoriche ed applicazioni pratiche come introdu- zione al nuovo corso sui passo-passo Ferdinando Negrin
	Effetto luce per pedana luminosa No problem	229 - lug/ago pag. 28	Attuatori passo passo - Seconda parte Note teoriche e applicazioni pratiche
ag. 80	ELF monitor Rilevatore di campi elettrici a bassa frequenza con LM339 e TL082 <i>No problem</i>	230 - set pag. 65	Attuatori passo passo - Terza parte Note teoriche ed applicazioni pratiche Ferdinando Negrin
	Generatore ioni negativi No problem	231 - ott pag. 83	Attuatori passo passo - Quarta parte Note teoriche ed applicazioni pratiche
	Interruttore a prossimità No problem	233 - dic	Ferdinando Negrin Attuatori passo passo - Quinta parte
32 - nov	Interruttore di prossimità No problem	pag. 71	Note teoriche ed applicazioni pratiche Ferdinando Negrin
	Lampada a LED bianchi ad alta potenza 230V		Autocostruzione che passione Come ottimizzare i montaggi dei prototipi

227 - mag pag. 83	Bicicletta sicura Nuovo e più efficiente circuito di illuminazione per bicicletta No problem	225 - mar pag. 25	Le caratteristiche dei ricevitori - Terza parte: la distorsione e l'intermodulazione Corso sulle caratteristiche dei ricevitori Mario Held
229 - lug/ago pag. 96	Caricabatteria automatico per anti black-out No problem	226 - apr	Le caratteristiche dei ricevitori - Quarta parte: AGC ANL ed altre storie
225 - mar	Caricabatteria automatico per elementi 12V per	pag. 22	Corso sulle caratteristiche dei ricevitori Mario Held
pag. 87	auto No problem	227 - mag	Le caratteristiche dei ricevitori - Quinta parte: ricevitori supereterodina
223 - gen pag. 82	Caricabatteria moto e auto No problem	pag. 30	Corso sulle caratteristiche dei ricevitori Mario Held
225 - mar pag. 83	Caricanikel 12V Circuito per caricare elementi nikel-cadmio in modo automatico No problem	228 - giu pag. 69	Le caratteristiche dei ricevitori - Sesta parte: i ricevitori a conversione diretta Corso sulle caratteristiche dei ricevitori Mario Held
229 - lug/ago pag. 97	Circuito anti black-out 220V/12V per inverter com- merciali No problem	229 - lug/ago	Le caratteristiche dei ricevitori - Settima parte: altri tipi di ricevitori Corso sulle caratteristiche dei ricevitori Mario Held
226 - apr pag. 11	Circuito di comando servomotori per radiomodelli- sti Marco Lento	230 - set	Le caratteristiche dei ricevitori - Ottava parte: PLL e dintorni
223 - gen pag. 79	Crepuscolare 220V con TDA 1024 No problem	pag. 31 	Corso sulle caratteristiche dei ricevitori Mario Held
231 - ott pag. 35	Ecointerruttore Interruttore ecologico che elimina la tensione di rete sui conduttori in assenza di carico	231 - ott pag. 5	Le mie bici elettriche - Prima parte Applichiamo un motore elettrico alla bicicletta Daniele Cappa
 230 - set	Andrea Dini Effetto luce per pedana luminosa	232 - nov pag. 34	Le mie bici elettriche - Seconda parte Applichiamo un motore elettrico alla bicicletta Daniele Cappa
pag. 80 230 - set pag. 21	No problem Filtri attivi con operazionali Claudio Viccione	230 - set pag. 62	Lettura digitale della frequenza su RTX datati Applicazione di un minifrequenzimetro su un vecchio ricetramettitore
228 - giu pag. 85	Generatore ioni negativi No problem	223 - gen pag. 80	Daniele Cappa Luce di cortesia per auto proporzionale
224 - feb pag. 71	Generatori di riferimento Descrizione dei principali generatori di tensione di riferimento Alberto Panicieri	230 - set pag. 79	No problem Luce strobo di potenza No problem
232 - nov	Il segreto del Principe	229 - lug/ago pag. 95	Miniconvertitore per neon No problem
pag. 63	Appricazione di un'interfaccia di dialogo a rete neura- le Antonio Melucci	224 - feb pag. 67	Recensione. Electronic Market Catalogo GBC Redazione
232 - nov pag. 81	Interruttore di prossimità No problem	230 - set pag. 25	Scricciolo Il beffardo antifurto per auto d'epoca
225 - mar pag. 60	I programmi di simulazione Alberto Bagnasco	232 - nov	Giorgio Taramasso Supersirena
227 - mag pag. 10	I rettificatori sincroni danno il benservito ai diodi Nuovi circuiti di rettificazione Giovanni Vittorio Pallottino	pag. 83 WEB - ott	No problem Termodigit, ovvero termometro digitale a doppia
226 - apr pag. 83	Laser supply 220V Circuito di accensione per laser con tubo elio-neon No problem	226 - apr	lettura Walter Narcisi Un versatile ed economico tracciacurve per valvo-
225 - mar pag. 14	Le batterie litio-ion ricaricabili Intrduzione e storia di questo nuovo tipo di batteria	pag. 29	le termoioniche - Prima parte Presentazione del progetto e schema Umberto Fraticelli
223 - gen pag. 21	Rodolfo Parisio Le caratteristiche dei ricevitori - Prima parte: caratteristiche principali Corso sulle caratteristiche dei ricevitori Mario Held	227 - mag pag. 57	Un versatile ed economico tracciacurve per valvo- le termoioniche - Seconda parte Prove eseguite o eseguibili con questo strumento Umberto Fraticelli
224 - feb	Le caratteristiche dei ricevitori - Seconda parte: il rumore	Hi-Fi	e B.F.
pag. 21	Corso sulle caratteristiche dei ricevitori Mario Held	227 - mag pag. 83	Accoppiatore ottico hi-fi No problem



227 - mag pag. 83	Ampliauto BTL a componenti discreti Amplificatore alimentato a 12V che eroga 18W su 4ohm e 30W su 2ohm No problem	229 - lug/ago pag. 69	Finalone di potenza con push-pull di 5881 Rubrica Tu tu tubiamo. Valvole & valvole Redazione
228 - giu pag. 83	Amplificatore audio 5+1 per effetto dolby surround Impiega due integrati TDA 7497	223 - gen pag. 83	Generatore SQT ovvero quadra, triangolare e sinusoidale No problem
	No problem		
pag. 94	Amplificatore cuffie stereo con NE5534 No problem	228 - giu pag. 63	Il digitiere Come interfacciare le schede audio per il PC a impianti stereo e audio/video senza (troppi) problemi di rumo-
229 - lug/agα ρag. 98	Amplificatore stereo 100W alimentato a 12V per uso PA mobile No problem		re e interferenze Giorgio Taramasso
225 - mar pag. 33	Amplificatore stereo per computer autoalimentato Andrea Dini	223 - g en рад. 7	Il valvolozzo Amplificatore a tubi con potenza di circa 4W Diego Barone
230 - set pag. 7	Amplificatore valvolare single ended stereo con 6L6 8+8W effettivi Andrea Dini	233 - dic pag. 23	La "Bara" lo stadio finale Un amplificatore con 845 finale
232 - nov	Amplificatori e dintorni	,	Davide Munaretto
pag. 13	Introduzione all'autocostruzione valvolare Davide Munaretto	228 - g iu pag. 73	La tecnica del TWEAKING Modifiche e migliorie al lettore cd Philips mod. CD-165
228 - giu pag. 82	Amplistereo con LM386 No problem		Andrea Lorenzi
223 - gen pag. 70	Amplistereo con modulo di potenza ibrido STK 463 Armando Gatto	WEB - ott	Milano Hi-end: quando e valvole la fanno da padro- ne Rassegna della fiera Andrea Lorenzi
229 - lug/ago	Amplistereo per hi-fi domestico 30w+30w con TDA 1521	225 - mar	
pag. 92	No problem	pag. 85	Minipsicoluci 3 canali No problem
231 - ott pag. 60	Assioma Piccole note "controcorrente" sul mondo delle valvole Giuseppe Dia	227 - mag pag. 5	Only two Preamplificatore a Mosfet Classe A pura - Single Ended
229 - lug/ago pag. 93	Booster di linea audio No problem		Sergio Uguzzoni
225 - mar pag. 65	Carrson RAI-61 e APPEL 564 Giradischi e preamplificatore professionali da studioe considerazioni sulla riproduzione dei vecchi dischi	223 - g en pag. 63	Polifemo Piccolo amplificatore stereo valvolare Giorgio Taramasso
223 - gen	Giorgio Taramasso Conosciamo un poco l'amplificazione di tipo pubblico (P.A.)	229 - lug/ago pag. 67	Ponte di Graetz valvolare Rubrica Tu tu, tubiamo. Valvole & valvole Redazione
pag. 59	Caratteristiche di un'amplificazione di tipo pubblico Andrea Dini	224 - feb	Preamplificatore microfonico con una ECC82 ali- mentata a 12 volt
226 - apr pag. 5	"E 428" finale a valvole del nonno ferroviere Amplificatore a 2+2W con E88CC e 6N7GT	pag. 15	Daniele Cappa
pag. 0	Andrea Dini	230 - set	Preamplificatore simmetrico low noise con transi- stori duali
228 - giu pag. 60	Electronic amarcord 1960/70 - Seconda parte	pag. 78	No problem
pay. 60	Rassegna di microfoni, registratori e giradischi Roberto Capozzi	226 - apr	Protezione per casse acustiche
	Electronic amarcord 1960/70 - Terza parte	pag. 85	No problem
pag. 15	Amplificatori hi-fi Roberto Capozzi	229 - lug/ago pag. 70	Push-pull Williamson con EL84 Rubrica Tu tu tubiamo. Valvole & valvole
225 - mar pag. 85	Filtro passavoce Filtro audio per circuiti PA e radioamatoriali No problem	224 - feb pag. 68	Registrare senza cassetta Circuito che sfrutta le moderne memorie a stato solido
229 - lug/ago pag. 68	Finale 3,5W a inseguitore di catodo Rubrica Tu tu tubiamo. Valvole & valvole Redazione		per registrare e riprodurre messaggi Salvatore D'Angelo
229 - lug/ago pag. 5		233 - d ic pag. 92	No problem
μαy. J	Roberto Carboni	229 - lug/ago pag. 99	Stereo fader automatico No problem
229 - lug/ago pag. 66	Finalino stereofonico con ECL86 Rubrica Tu tu tubiamo. Valvole & valvole	230 - set	STK 4048
pag. 00	Redazione	pag. 83	No problem

226 - арг рад. 80	TA7414A Preamplificatore per auto con doppio operazionale No problem	232 - nov pag. 80	ELF monitor Rilevatore di campi elettrici a bassa frequenza con LM339 e TL082 No problem	
Hobb	у	224 - feb pag. 85	Esposimetro da stampa fotografica No problem	
233 - dic	Alimentatore per laser a rubino	227 - mag	Frequenzimetro, voltmetro e induttanzimetro per	
pag. 90	No problem	pag. 14	oc Circuito che permette di effettuare misurazioni di ter	
226 - apr	Circuito di comando servomotori per radiomodelli- sti		sione, frequenza e induttanza attraverso un program- ma per Pc Ettore Tramonti	
pag. 11	Marco Lento	223 - gen	Generatore SQT ovvero quadra, triangolare e sinu-	
228 - giu pag. 28	Il perfido scherzo Un bip bip che nel pieno della notte cessa all'accensione delle luci	pag. 83	soidale No problem	
227 - m ag pag. 83	Diego Barone Rilassatore a grillo Circuito che emette un suono simile al grillo con effetto rilassante	224 - feb pag. 71	Generatori di riferimento Descrizione dei principali generatori di tensione di riferimento Alberto Panicieri	
	No problem	228 - giu pag. 45	Il laboratorio del nonno Strumenti analizzatori Ivano Bonizzoni	
Labor	ratorio Alimentatore HiFi car 13,8V 35A	229 - lug/ago pag. 59	Il Provavalvole Universale SaFAR PV.10 Ivano Bonizzoni	
pag. 20	Alimentatore da laboratorio per testare amplificatori hi- fi car	233 - dic	Incremento del campo elettrico in prossimità della	
229 - Jug/ac	Andrea Dini go Alimentatore stabilizzato 3/15V 2,5A	ρag. 15	regione oculare Indagine sull'accoppiamento tra telefono cellulare e occhiali con montatura metallica	
pag. 101	No problem		Piero Olivo	
230 - set pag. 82	Alimentatore switching da 6Vcc a 2,5V duali 3A	230 - set pag. 62	Lettura digitale della frequenza su RTX datati Applicazione di un minifrequenzimetro su un vecchio ricetrasmettitore	
231 - ott pag. 25	Alimentatori con regolazione di corrente Filippo Bastianini		Millivoltmetro elettronico Strumento ad elevatissima impedenza di ingressi 1,5Tohm Umberto Fabris	
223 - gen pag. 29	Analizzatore d'antenna MFJ269. Carlo Bianconi vi racconta Prova dell'apparecchio	pay. 07		
pag. 23	Carlo Bianconi	0 0	Miniconvertitore per neon	
227 - mag	Analizzatore di spettro HP141T	pag. 95	No problem	
pag. 41	Prova dello strumento Carlo Bianconi	224 - feb рад. 37	Misuratore di campo Prestel 6T4 G lvano Bonizzoni	
223 - gen	Autocostruzione che passione	228 - giu	Misuratore di campo elettromagnetico con Micro	
pag. 55	Come ottimizzare i montaggi dei prototipi Franco Merlini	pag. 32	Cap 7 - Prima parte Strumento progettato in parallelo al corso di apprendi- mento dei metodi di simulazione	
226 - apr pag. 81	Bistabile 220V Circuito elettronico che sostituisce i vecchi relé bista-		Alberto Bagnasco	
	bili No problem	229 - Iug/ago рад. 86	Misuratore di campo elettromagnetico con Micro Cap 7 - Seconda parte Dalla teoria alle simulazioni vere e proprie	
232 - nov рау. 77	Caricabatterie multiplo per pile a 9V (8,4) NiCd Walter De Sieno	231 - ott	Alberto Bagnasco Misuratore di campo elettromagnetico con Mic	
225 - mar pag. 83	Caricanikel 12V Circuito per caricare elementi nikel-cadmio in modo automatico	pag. 70	Cap 7 - Terza parte' Silumazioni nel dominio del tempo: le "transient sin lations" Alberto Bagnasco	
226 - apr pag. 84	No problem Carico fittizio per cc da 6A a 18V 5A Mosfet Circuito elettronico di prova che non richiede alimentazione	232 - nov pag. 23	Misuratore di campo elettromagnetico con Micro Cap 7 - Quarta parte Conclusione della carrellata sui motori di simulazione Alberto Bagnasco	
	No problem	222 dia	V	
230 - set	Conoscere il provavalvole TV7	233 - dic	Misuratore di campo elettromagnetico con Micro Cap 7 - Quinta parte Alberto Rappasco	



Francesco Sartorello

pag. 39

pag. 28

Alberto Bagnasco

231 - ott pag. 63	Misuratore portatile di dBm/dBv con display a LED "ALBERT" Dall'audio a 50MHZ in due gamme con 80dB di dinamica	226 - apr pag. 63	Più DX con MFJ1025/1026 Prove e consigli riguardanti questo ricevitore Quelli del Faiallo	
	Giorgio Taramasso	228 - g iu pag. 57	Ricevitore WiNRADIO WR-G303i: la prova Prova del nuovissimo ricevitore per onde corte pre	
224 - feb pag. 5	Oscillatore quarzato da 120MHz Oscillatore quarzato a basso rumore di fase adatto a tutte quelle applicazioni in cui sia importante la purez-		sentato a pag. 37 del n. 225 di EF Carlo Bianconi	
	za nel dominio delle frequenze Corrado Carradori	231 - ott pag. 41	Rohde & Schwarz ESH2 Onde corte alla tedesca Carlo Bianconi	
223 - gen pag. 78	Recensione: Lab3libro Terza raccolta di guasti risolti Raccolta di ricerca gusti negli apparecchi TVC e VCR Redazione		o Up-grade al RTX Kenwood TS 930S Modifiche e migliorie a questo RTX <i>Valerio Vitacolonna</i>	
226 - apr pag. 78	Recensione: Raccolta manuali d'uso Redazione	Radiantismo		
223 - gen	Regolatore per saldatore 48V 50W con termo coppia No problem	225 - mar pag. 57	A.R.D.F., cos'è? Cosa è l'A.R.D.F. Piero Caruso	
WEB - set	Regolatore PWM per carichi in corrente continua Diego Barone	226 - apr pag. 45	Accordare necessita est! Ovvero una carrellata sui sistemi d'accordo d'antenna William They	
224 - feb pag. 33	Si è rotto Come rendere meno doloroso possibile il rapporto cliente-centro di assistenza Carlo Bianconi	227 - mag pag. 37	Aggiornamento al progetto DDS Aggiornamento al progetto del generatore DDS appar- so su EF 219 e 220 Corrado Carradori	
223 - gen pag. 74	Strobo-tester a diodi led per motori a scoppio Strumento per la regolazione dell'anticipo di accensio- ne in vecchi motori Marco Lento	227 - mag pag. 77	Alimentatore per preamplificatori Carlo Sarti	
		223 - gen	Analizzatore d'antenna MFJ269. Carlo Bianconi vi	
226 - apr pag. 8	Tori Amos e gli elettroni danzanti Soluzione di uno strano problema di riparazione	pag. 29	Prova dell'apparecchio Carlo Bianconi	
 226 - apr	Un versatile ed economico tracciacurve per valvo-	229 - lug/ag c pag. 37	Antenna 5 elementi 144MHz "competitiva" Carlo Sarti	
pag. 29	le termoioniche - Prima parte Presentazione del progetto e schema Umberto Fraticelli	230 - set pag. 73	Antenna K9AY - Prima parte Quelli del Faiallo	
227 - mag	Un versatile ed economico tracciacurve per valvo- le termoioniche - Seconda parte	232 - nov pag. 7	Antenna K9AY - Seconda parte Quelli del Faiallo	
pag. 57 	Prove eseguite o eseguibili con questo strumento Umberto Fraticelli	226 - apr pag. 19	Antenne per ARDF Piero Caruso	
225 - mar pag. 53	Voltmetro elettronico VTM1001 Chinaglia Descrizione di un vecchio strumento da laboratorio Ivano Bonizzoni	227 - mag pag. 19	Antenne per ARDF: La FlexTel23 Piero Caruso	
225 - mar	Voltmetro per auto a led	225 - mar	Approvato il Decreto per regolamentare i radioa- matori italiani	
pag. 85	No problem	pag. 76	Redazione	
Prove	& modifiche	230 - set pag. 49	ARI Surplus Team: Mackay MSR 4040 William They	
223 - gen	Analizzatore d'antenna MFJ269. Carlo Bianconi vi racconta	WEB - set	Barlow Wadley XCR30MKII Presentazione e descrizione generale e modo di utilizzo Francesco Caizzi	
pag. 29 	Prova dell'apparecchio Carlo Bianconi	WEB - nov	Come calcolare i filtri Collins Mario Held	
227 - mag 0ag. 64	ICF 2010/2001D "IL" portatile Descrizione e prove di questo glorioso apparecchio Sony	232 - nov pag. 73	Courier Caravelle II Old cb Vinavil	

228 - giu pag. 73 Quelli del Faiallo

Andrea Lorenzi

La tecnica del TWEAKING

Modifiche e migliorie al lettore cd Philips mod. CD-165

233 - dic pag. 83

Piero Caruso

Croazia chiama Italia

La constatazione dello scarso interesse e conoscenza dell'ARDF in Italia a confronto dei paesi esteri

225 - mar pag. 11	Digital Radio Mondiale Nuovo sistema di radiodiffusione AM digitale per l'a- scolto in onde corte Carlo Bianconi	223 - gen pag. 21	Le caratteristiche dei ricevitori - Prima parte: caratteristiche principali Corso sulle caratteristiche dei ricevitori Mario Held
229 - lug/ago pag. 17	Echolink Dalla Calabria alla California con un palmarino da 1W attraverso il sistema Vice Over Internet Protocol Danilo Larizza	224 - feb pag. 21	Le caratteristiche dei ricevitori: - Seconda parte: il rumore Corso sulle caratteristiche dei ricevitori Mario Held
227 - mag pag. 21	Electronic amarcord 1960/70 - Prima parte: i ricevitori Carrellata di aparecchi commerciali del passato Roberto Capozzi	225 - mar pag, 25	Le caratteristiche dei ricevitori - Terza parte: la distorsione e l'intermodulazione Corso sulle caratteristiche dei ricevitori Mario Held
228 - giu pag. 60	Electronic amarcord 1960/70 - Seconda parte Rassegna di microfoni, registratori e giradischi Roberto Capozzi	226 - apr pag. 22	Le caratteristiche dei ricevitori - Quarta parte: AGC, ANL ed altre storie Corso sulle caratteristiche dei ricevitori Mario Held
WEB - set	Field (strength meter) misuratore di campo Piero Caruso	227 - mag pag. 30	Le caratteristiche dei ricevitori - Quinta parte: rice- vitori supereterodina Corso sulle caratteristiche dei ricevitori
225 - mar pag. 85 	Filtro passavoce Filtro audio per circuiti PA e radioamatoriali No problem	228 - giu	Mario Held Le caratteristiche dei ricevitori - Sesta parte: i ricevitori a conversione diretta
223 - gen pag. 78	Giuseppe Biagi eroe dimenticato Biografia del radiotelegrafista dellla spedizione del dirigibile Italia Redazione	pag. 69 	Corso sulle caratteristiche dei ricevitori Mario Held Le caratteristiche dei ricevitori - Settima parte: altri
229 - lug/ago pag. 41	Gli strani modi dell'FM-DX La propagazione nel periodo estivo favorevole al DX	pag. 73	tipi di ricevitori Corso sulle caratteristiche dei ricevitori Mario Held
233 - dic pag. 45	Quelli del Faiallo Heathkit GW-10 Old CB	230 - set pag. 31	Le caratteristiche dei ricevitori - Ottava parte: PLL e dintorni Corso sulle caratteristiche dei ricevitori Mario Held
225 - mar pag. 73	Vinavil HST (High Speed Telegraphy) Campionati del mondo di telegrafia ad alta velocità Erminio Cioffi	231 - ott pag. 31	Le novità del WRC 2003 di Ginevra A conclusione delle World Radiocommunication Conference Andrea Borgnino
224 - feb pag. 47	Icom IC 2350 H Scheda apparati radioamatoriali & Co. Sergio Goldoni	230 - set pag. 62	Lettura digitale della frequenza su RTX datati Applicazione di un minifrequenzimetro su un vecchio ricetrasmettitore Daniele Cappa
227 - mag pag. 64	ICF 2010/2001D "IL" portatile Descrizione e prove di questo glorioso apparecchio Sony Quelli del Faiallo	226 - apr pag. 74	Mantenete in piedi i vostri tralicci Manutenzione alle strutture portanti delle nostre antenne Carlo Bianconi
224 - feb pag. 76	Inizia la guerra dell'etere in Iraq Aspetti della guerra psicologica: modalità e frequenze Andrea Borgnino	231 - ott pag. 63	Misuratore portatile di dBm/dBv con display a LED "ALBERT" Dall'audio a 50MHz in due gamme con 80dB di dinamica
227 - mag pag. 78	Inno Hit CB294 Old CB. Per la conservazione della memoria storica del fenomeno cb italiano Vinavil	224 - feb pag. 5	Giorgio Taramasso Oscillatore quarzato da 120MHz Oscillatore quarzato a basso rumore di fase adatto a
225 - ma r рад. 16	Interfaccia SSTV (sound blaster) Carlo Sarti		tutte quelle applicazioni in cui sia importante la purez- za nel dominio delle frequenze Corrado Carradori
230 - set pag. 17	Interfaccia SSTV PCs Migliorie a interfacce SSTV PCs per la sicurezza dei vostri apparati Carlo Sarti	226 - apr pag. 57	Perché ci vuole orecchio Carrellata storico-sperimentaledei sistemi di migliora- mento dell'ascolto Quelli del Faiallo
231 - ott pag. 17	Intervista a un radiofarista I radiofari fanno parte del mondo del radioascolto Quelli del Faiallo	226 - apr pag. 63	Più DX con MFJ1025/1026 Prove e consigli riguardanti questo ricevitore Quelli del Faiallo
228 - gi u pag. 77	Körting 530D Old CB Vinavil	226 - apr pag. 35	Preamplificatore 137MHz Preamplificatore selettivo per migliorare la ricezione della banda satellitare a 137MHz Carlo Sarti

224 - feb	Preamplificatore microfonico con una ECC82 ali- mentata a 12 volt	Satelliti		
pag. 15 226 - apr pag. 71	Protezione Civile: dalla finzione alla realtà Consapevole risposta alle emergenze	223 - gen pag. 12	Anatomia di un satellite Breve descrizione della costituzione e funzioni di u satellite artificiale Marco Lisi	
228 - giu pag. 80	Giuseppe Ughi Quarta C: una lezione ad Onde Medie L'invenzione della radio attraverso la vita di Guglielmo Marconi Allen Goodman	226 - apr pag. 35	Preamplificatore 137MHz Preamplificatore selettivo per migliorare la ricezion della banda satellitare a 137MHz Carlo Sarti	
226 - apr	Raccolta manuali d'uso Bedazione	Surpl	us & Antiche Radio	
224 - feb pag. 67	Recensione: Voci nell'etere Mostra di apparecchi radio prodotti dalle Officine Marconi & C.	226 - apr pag. 45	Accordare necessita est! Ovvero una carrellata sui sistemi d'accordo d'antenna William They	
224 - feb	Recansione: WRTH World Radio TV Handbook	224 - feb pag. 41	Alimentatore switching per PRC6 Con due batterie da 12 e 2V e un circuito switching s simulano le batterie originali Luciano Mirarchi	
232 - nov	Ricetrasmettitore SR-204	231 - ott pag. 48	AN/PRC-128 Gianni Zanelli	
pag. 41 224 - feb	Marcello Manetti Ricevitore sincrovacanze	227 - ma g pag. 41	Analizzatore di spettro HP141T Prova dello strumento Carlo Bianconi	
pag. 79	Piccolo ricevitore radiantistico da approntare senza strumentazione Franco Merlini		Antiche radio: Il Cucciolo della Watt Radio Giorgio Terenzi	
225 - mar 9ag. 37	Ricevitore WiNRADIO WR-G303i Presentazione del nuovissimo ricevitore per onde corte	230 - set pag. 56	Antiche Radio: Philips 208U Giorgio Terenzi	
200	Allen Goodman	226 - apr pag. 52	Antiche radio: Philips A48U Giorgio Terenzi	
228 - giu pag. 57	Prova del nuovissimo ricevitore per onde corte presentato a pag. 37 del n. 225 di EF Carlo Bianconi	223 - gen pag. 50	Antiche radio: Ricevitore Geloso G 41 Descrizione del ricevitore G41 Giorgio Terenzi	
231 - ott Dag. 41	Rohde & Schwarz ESH2 Onde corte alla tedesca	225 - mar pag. 41	Antiche radio: Telefunken mod. 327 Giorgio Terenzi	
233 - dic	Carlo Bianconi Segnali (e tempeste) dal Sol Levante	229 - lug/ago рад. 54	Antiche radio: Telefunken mod. 544 Giorgio Terenzi	
nag. 38 	Ricezione casuale in onde medie di segnali radio del Sol Levante Quelli del Faiallo	227 - mag pag. 44	ARI Surplus Team: Cerchiamoli a Marzaglia! Gli apparati che hanno partecipato allo sbarco in Normandia	
226 - apr ag. 78	Tronik's Catalogo di apparati disponibile su Internet o cd-rom Redazione	230 - set pag. 49	ARI Surplus Team: Mackay MSR 4040 William They	
231 - ott ag. 22	Un 555 per ARDF Precisazione sull'impiego del 555 nello schema del misuratore di campo riportato Field strength meter	228 - gíu pag. 49	ARI Surplus Team: Plessey Manpack RT - 320L Un bellissimo figlio di Albione William They	
28 - giu ag. 75	Un ricevitore per l'ARDF Come si sevizia l'rtx TH26 Kenwood	233 - dic pag. 53	ARI Surplus Team: Un Collins "nostrano": NTR100&NAC-101 ATU Aviotel Rockwell William They	
28 - giu ag. 20	Piero Caruso Una licenza "facile" per i radioamatori inglesi Una nuova tipologia di licenza radioamatoriale appli-	232 - nov	ARI Surplus Team: Vento di bora di casa nostra! Ovvero Iret VRC247-A William They	
	una ruova tipologia di licenza radioamatoriale appli- cata in Inghilterra Andrea Borgnino		Conoscere il provavalvole TV7 Francesco Sartorello	
29 - lug/agc ag. 21	Up-grade al RTX Kenwood TS 930S Modifiche e migliorie a questo RTX Valerio Vitacolonna	232 - nov	Courier Caravelle II Old CB Vinavil	

227 - mag pag. 21	Electronic amarcord 1960/70 - Prima parte: i ricevitori Carrellata di aparecchi commerciali del passato Roberto Capozzi	227 - тад рад. 57	Un versatile ed economico tracciacurve per valvo- le termoioniche - Seconda parte Prove eseguite o eseguibili con questo strumento Umberto Fraticelli
228 - giu pag. 60	Electronic amarcord 1960/70 - Seconda parte Rassegna di microfoni, registratori e giradischi Roberto Capozzi	225 - mar pag. 53	Voltmetro elettronico VTM1001 Chinaglia Descrizione di un vecchio strumento da laboratorio Ivano Bonizzoni
229 - lug/ago pag. 15	Electronic amarcord 1960/70 - Terza parte Amplificatori hi-fi Roberto Capozzi	233 - Die. MAGNADYNE SV 39 Pro. 49 Telefonia & Televisione	
224 - feb pag. 51	Funkgerät VHF P-809 William They	224 - feb pag. 86	Alimentatore antiblackout per DSL Fastweb
233 - dic pag. 45	Heathkit GW-10 Old CB Vinavil	232 - nov pag. 85	Amplivideo Amplificatore per il segnale video da registrare
228 - giu pag. 45	Il laboratorio del nonno Strumenti analizzatori Ivano Bonizzoni	223 - gen pag. 35	No problem Computer parlante sì, ma a modo mio Gadget con interfaccia vocale Antonio Melucci
225 - mar pag. 47	Il piccolo gigante COLLINS 51S-1 Otto Fuss	233 - dic	Incremento del campo elettrico in prossimità della regione oculare
	II Provavalvole Universale SaFAR PV.10 Ivano Bonizzoni	pag. 15	Indagine sull'accoppiamento tra telefono cellulare e occhiali con montatura metallica Piero Olivo
227 - mag pag. 78	Inno Hit CB294 Old CB. Per la conservazione della memoria storica del fenomeno cb italiano	224 - feb pag. 37	Misuratore di campo Prestel Mod. 6T4 G Ivano Bonizzoni
228 - giu pag. 77	Vinavil Körting 530D Old CB	223 - gen pag. 78	Recensione: Lab3libro Terza raccolta di guasti risolti Raccolta di ricerca guasti negli apparecchi TVC e VCR Redazione
231 - ott pag. 79	Vinavil La valvola bigriglia Storia, teoria e tecnica del tetrodo a griglia di campo che ha segnato un'epoca nell'evoluzione della radio Umberto Fraticelli	224 - feb pag. 68	Registrare senza cassetta Circuito che sfrutta le moderne memorie a stato solido per registrare e riprodurre messaggi Salvatore D'Angelo
224 - feb pag. 37	Misuratore di campo Prestel Mod. 6T4 G	Varie	
WEB - nov pag. 1	Quando è necessario sostituire una valvola Tabella di equivalenze tra valvole europee e americane Ivano Bonizzoni	225 - mar pag. 81	Concorso Nazionale dell'Inventore di Forlì Premiazione Redazione
226 - apr pag. 41	Radio Militari al Forte Wohlgemuht Alberto Guglielmini	223 - gen pag. 78	Giuseppe Biagi eroe dimenticato Biografia del radiotelegrafista dellla spedizione del diri- gibile Italia
228 - giu pag. 41	Ricetrasmettitore portatile AN/URC-4 Giuseppe Ferraro	224 - feb pag. 76	Redazione Inizia la guerra dell'etere in Iraq Aspetti della guerra psicologica: modalità e frequenze
232 - nov pag. 41	Ricetrasmettitore SR-204 Marcello Manetti	224 - feb	Andrea Borgnino MAP 2002: "Sulle ali della solidarietà"
231 - pag. 51	Swan 500CX/SS16B special Oscar Olivieri	pag. 10	Manifestazione aerea organizzata il 7 set 2002 dall'Aeroclub Gaspare Bolla di Parma Angelo Cigarini
223 - gen pag. 43	Telefunken Empfänger E1200/E Descrizione del ricevitore modulare della AEG- Telefunken	232 - nov pag. 58	Materiali avanzati: le leghe a memoria di forma Filippo Bastianini
0 0	Transceptor Racal TR28B2	226 - apr pag. 71	Protezione Civile: dalla finzione alla realtà Consapevole risposta alle emergenze Giuseppe Ughi
pag. 49 226 - apr pag. 29	Marcello Manetti Un versatile ed economico tracciacurve per valvole termoioniche - Prima parte Presentazione del progetto e schema Umberto Fraticelli	223 - gen pag. 78	Recensione: Content management: una nuova professione Come progettare, produrre e gestire i contenuti per il Web Giovanni Vittorio Pallottino

elettsonica

n° 233 - Dicembre 2003

Editore:

Studio Allen Goodman S.r.l.u. Via Chiesa, 18/2° 40057 Granarolo dell'Emilia (Bologna)

Redazione ed indirizzo per invio materiali:

Via dell'Arcoveggio 118/2° - 40129 Bologna Tel. 051 325004 - Fax 051 328580 URL: http://elettronicaflash.it

E-mail: elettronicaflash@elettronicaflash.it

Fondatore e Direttore fino al 2002:

rag. Giacomo Marafioti

Direttore responsabile:

Lucio Ardito, iw4egw

Grafica e impaginazione:

Omega Graphics snc - Via Ferrarese 67 - Bologna

Disegni degli schemi elettrici e circuiti stampati:

Alberto Franceschini

Stampa:

Cantelli Rotoweb - Castel Maggiore (BO)

Distributore per l'Italia:

DeADIS S.r.I. - V.le Sarca, 235 - 20126 Milano

Pubblicità e Amministrazione:

Studio Allen Goodman S.r.I.u. Via dell'Arcoveggio 118/2° - 40129 Bologna Tel. 051.325004 - Fax 051.328580

Italia e Comunità Europea Estero

Copia singola€4,00Arretrato (spese postali incluse)€8,00Abbonamento "PROMOZIONALE"*€30,00€(*fino al 29 febbraio 2004)Abbonamento "ESPRESSO"€52,00€Cambio indirizzogratuito

Pagamenti:

Italia - a mezzo c/c postale nº 34977611 intestato a: Studio Allen Goodman srlu oppure Assegno circolare o personale, vaglia o francobolli

© 2003 Elettronica Flash

Lo Studio Allen Goodman Srl Unip. è in attesa del numero di iscrizione al Registro degli Operatori di Comunicazione. Registrata al Tribunale di Bologna n. 5112 del 04/10/1983 Tutti i diritti di proprietà letteraria e quanto esposto nella Rivista sono

Tutti i diritti di proprietà letteraria e quanto esposto nella Rivista sono riservati a termini di Legge per tutti i Paesi. I manoscritti e quanto ad essi allegato, se non richiesti, non vengono resi.

cosi allegato, se non nemesti, non vengono resi.

Tutela della Privacy

Nel caso siano allegati alla Rivista, o in essa contenuti, questionari oppure cartoline commerciali, si rende noto che i dati trasmessi verranno impiegati con i principali scopi di indagini di mercato e di contratto commerciale, ex D.L. 123/97. Nel caso che la Rivista Le sia pervenuta in abbonamento o in omaggio si rende noto che l'indirizzo in nostro possesso potrà venir impiegato anche per l'inoltro di altre riviste o di proposte commerciali. È in ogni caso fatto diritto dell'interessato richiedere la cancellazione o la rettifica, ai sensi della L. 675/96.

Indice degli inserzionisti

□ AIR Radiorama Report	pag. 81
☐ Arno Elettronica	pag. 79
□ Carlo Bianconi	pag. 43
□ Borgia Franco	pag. 98
☐ CIRCAD Italia	pag. 101
☐ CTE International	pag. I
□ Doleatto	pag. 48
□ ESCO	pag. 44
☐ Fontana Roberto Software	pag. 97
☐ Guidetti	pag. 69
☐ Marcucci	pag. II, 14
☐ Mostra Castagnole Monferrato	pag. 96
☐ Mostra Civitanova	pag. 70
☐ Mostra Genova	pag. III
☐ Mostra Modena	pag. 2
☐ Mostra Novegro	pag. 22
☐ Mostra Scandiano	pag. 82
☐ Mostra Terni	pag. IV, 44
☐ Radiosurplus Elettronica	pag. 86, 87
☐ Tecno Surplus	pag. 96

Comunicate sempre agli inserzionisti che avete letto la loro pubblicità su ELETTRONICA FLASH!



estitus otestamenticu estituinen Sitestanioothen estituiletus essavalunio estituiletus enolveels estituiletees ensattue esage'llo ollus

Fiera di Genova 20 - 21 Dicembre 2003

sabato ore 9 • 18,30 domenica ore 9 • 18

ENTE PATROCINATORE:

A.R.I. - Ass. Radioamatori Italiani Sezione di Genova Salita Carbonara 65 b - 16125 Genova C. P. 347 - Tel./Fax 010.25.51.58 www.arigenova.it

ENTE ORGANIZZATORE E SEGRETERIA: STUDIO FULCRO s.a.s.

Piazzale Kennedy, 1 - 16129 Genova Tel. 010.561111 - Fax 010.590889 www.studio-fulcro.it e-mail: info@studio-fulcro.it







La Multiservice S.A.S. - Terni con il patrocinio Provincia di Terni Comune Terni e con la collaborazione dell'A.R.I sezione di Terni organizza la:



EXDO

1º Mostra Mercato Nazionale Elettronica, Informatica, Tv Sat, Telefonia e radiantismo

Tutte le ultime novità

Terni 13 - 14 dicembre 2003

Largo Manni dalle ore 9.00 alle ore 19.00 2600 m² coperti

Per informazioni:

rivolgersi allo 0744-400522 / 0744-422698 iscrizione espositori: casella postale n°59 - 05100 Terni Tel. e Fax 0744-422698 Cell. 338-5412440 E-mail: venturagm@tin.it